

HYDROLOGY REPORT

FOR

28771 Central Avenue Gas Station

**28771 CENTRAL AVENUE
LAKE ELSINORE, CALIFORNIA**

March 10, 2021

PREPARED UNDER THE DIRECT SUPERVISION OF:

Kamal B. Mchantaf RCE 51050 DATE _____

PURPOSE

The purpose of this hydrology study is to determine the post-development peak drainage flow and volume at the subject area for the 10- and 100-year return period storm events. The study is based on the Rational Method as outlined in the Riverside County Hydrology Manual 1978.

DESCRIPTION / METHODOLOGY

The project site in consideration is located at 28771 Central Avenue in the City of Lake Elsinore, Riverside, CA. The property has a total area of 1.324 acre. Most of the project site is undeveloped save of a small portion which has two (2) building structures. Runoff from the project site drains towards a bioretention area on the northwest, the north, and southwest portions. The north portion of the project site is considered a FEMA floodplain and thus development in this area shall be limited.

The proposed development will include a six (6) pump gas station and a convenience store. Parking areas will be provided and landscape areas. The gas station will include two (2) underground tanks that have a capacity of 22,000 gallons each.

The pre-development of the project site consists of one (1) catchment while the post-development has two (2) catchments. The values for the rainfall was provided by the NOAA (Attachment A). The soil in the project site was determined to be soil type A, C and D as per the USDA NRCS Soil Map (Attachment B). The calculations for the runoff and unit hydrograph are shown in Attachment C and the pre- and post-development hydrology maps are shown in Attachment D. The table below summarizes the 24-hr rainfall for the various storm events.

Table 1: Pre-development Peak Flow Rate and Storm Runoff Volume Summary

Drainage ID / Storm Return Period	Area (acre)	1-Hr		3-Hr		6-Hr		24-Hr	
		Q (cfs)	V (cf)	Q (cfs)	V (cf)	Q (cfs)	V (cf)	Q (cfs)	V (cf)
Area A (2-Yr)	1.324	-	1367	0.843	1728	0.810	2136	0.214	2604
Area A (5-Yr)	1.324	-	2331	1.234	2755	1.177	3502	0.390	5202
Area A (10-Yr)	1.324	2.564	3061	1.530	4027	1.455	4670	0.524	7577

Table 2: Post-development Peak Flow Rate and Storm Runoff Volume Summary

Drainage ID / Storm Return Period	Area (acre)	1-Hr		3-Hr		6-Hr		24-Hr	
		Q (cfs)	V (cf)	Q (cfs)	V (cf)	Q (cfs)	V (cf)	Q (cfs)	V (cf)
Area A (2-Yr)	0.582	0.457	349	0.242	462	0.227	591	0.034	903
Area B (2-Yr)	0.742	0.830	748	0.476	1252	0.462	1923	0.117	3683

Area A (5-Yr)	0.582	0.747	627	0.413	734	0.386	913	0.064	1118
Area B (5-Yr)	0.742	1.238	1289	0.698	1686	0.671	2813	0.215	4879
Area A (10-Yr)	0.582	0.967	895	0.543	1031	0.507	1250	0.123	1605
Area B (10-Yr)	0.742	1.547	1698	0.867	2245	0.830	3166	0.289	6082

Table 3: 100-Year 24-Hr Storm Runoff Volume Comparison

Storm Event	Pre-dev	Post-dev		Volume Difference
	Area A	Area A	Area B	
V _{10-YR 24-HR}	7577	1605	6082	110

CONCLUSION:

Two (2) bioretention basins are proposed with ponding depth of 0.5 ft, soil media depth of 1.5 ft and gravel depth of 1.0 ft. The basins have volume capacities of 1,624 cf for Area A and 3,173 cf for Area B. The volume is more than adequate to contain the increase in the 100-Yr 24-Hr storm volumes from the development.

VICINITY MAP



ATTACHMENT A



NOAA Atlas 14, Volume 6, Version 2
Location name: Lake Elsinore, California, USA*
Latitude: 33.698°, Longitude: -117.3335°
Elevation: 1327.17 ft**



* source: ESRI Maps
 ** source: USGS

POINT PRECIPITATION FREQUENCY ESTIMATES

Sanja Perica, Sarah Dietz, Sarah Heim, Lillian Hiner, Kazungu Maitaria, Deborah Martin, Sandra Pavlovic, Ishani Roy, Carl Trypaluk, Dale Unruh, Fenglin Yan, Michael Yekta, Tan Zhao, Geoffrey Bonnin, Daniel Brewer, Li-Chuan Chen, Tye Parzybok, John Yarchoan

NOAA, National Weather Service, Silver Spring, Maryland

[PF_tabular](#) | [PF_graphical](#) | [Maps_&_aerials](#)

PF tabular

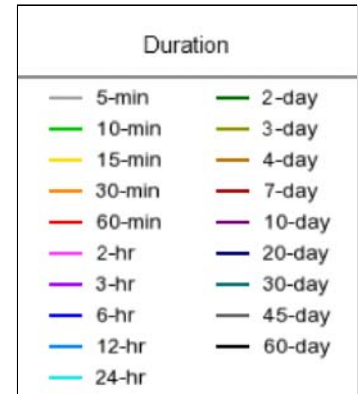
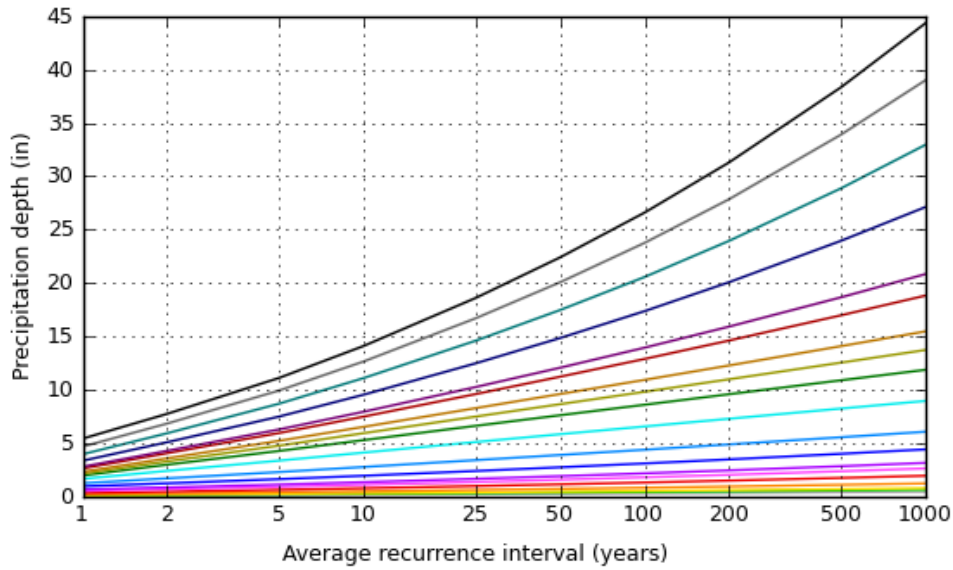
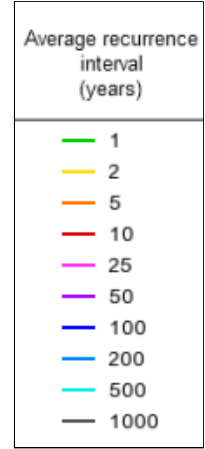
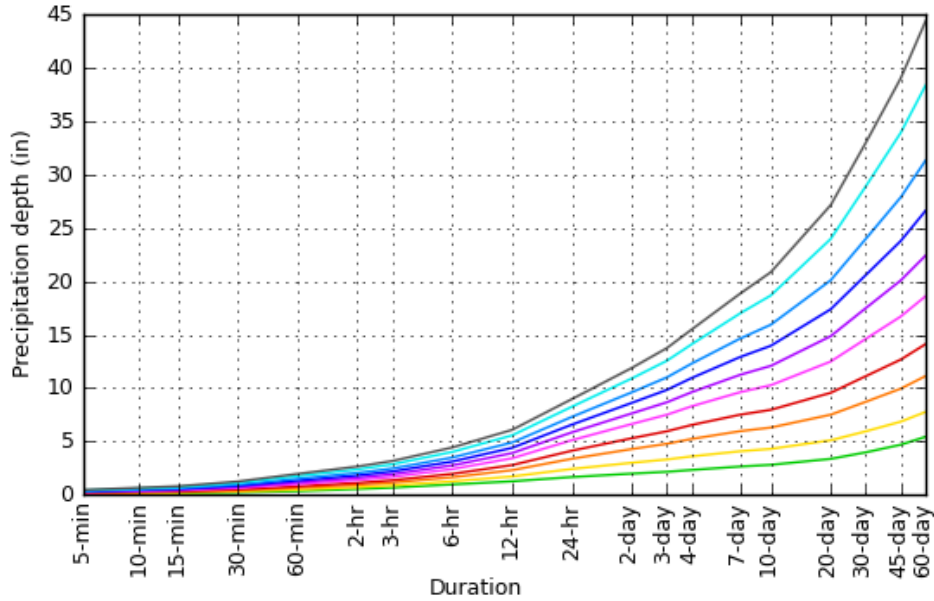
PDS-based point precipitation frequency estimates with 90% confidence intervals (in inches)¹										
Duration	Average recurrence interval (years)									
	1	2	5	10	25	50	100	200	500	1000
5-min	0.084 (0.071-0.102)	0.115 (0.096-0.139)	0.156 (0.130-0.189)	0.191 (0.158-0.233)	0.239 (0.191-0.303)	0.278 (0.217-0.359)	0.318 (0.242-0.422)	0.361 (0.267-0.493)	0.420 (0.297-0.600)	0.468 (0.319-0.694)
10-min	0.121 (0.101-0.146)	0.165 (0.138-0.199)	0.224 (0.187-0.271)	0.273 (0.226-0.334)	0.343 (0.274-0.434)	0.398 (0.311-0.515)	0.456 (0.347-0.605)	0.517 (0.382-0.707)	0.603 (0.426-0.861)	0.671 (0.458-0.994)
15-min	0.146 (0.123-0.176)	0.199 (0.167-0.240)	0.271 (0.226-0.328)	0.331 (0.274-0.404)	0.415 (0.331-0.525)	0.482 (0.376-0.623)	0.551 (0.420-0.732)	0.625 (0.462-0.855)	0.729 (0.515-1.04)	0.812 (0.554-1.20)
30-min	0.226 (0.189-0.272)	0.307 (0.257-0.371)	0.418 (0.349-0.506)	0.510 (0.422-0.623)	0.640 (0.511-0.810)	0.743 (0.581-0.962)	0.851 (0.648-1.13)	0.965 (0.713-1.32)	1.13 (0.795-1.61)	1.25 (0.854-1.86)
60-min	0.355 (0.297-0.428)	0.483 (0.404-0.583)	0.657 (0.548-0.795)	0.802 (0.664-0.980)	1.01 (0.804-1.27)	1.17 (0.913-1.51)	1.34 (1.02-1.78)	1.52 (1.12-2.07)	1.77 (1.25-2.53)	1.97 (1.34-2.92)
2-hr	0.544 (0.456-0.656)	0.710 (0.594-0.857)	0.934 (0.780-1.13)	1.12 (0.929-1.37)	1.39 (1.11-1.76)	1.60 (1.25-2.07)	1.82 (1.39-2.42)	2.06 (1.52-2.82)	2.39 (1.69-3.41)	2.66 (1.81-3.94)
3-hr	0.680 (0.570-0.820)	0.877 (0.734-1.06)	1.15 (0.955-1.39)	1.37 (1.13-1.67)	1.69 (1.35-2.13)	1.94 (1.51-2.50)	2.20 (1.67-2.92)	2.48 (1.83-3.38)	2.86 (2.03-4.09)	3.18 (2.17-4.70)
6-hr	0.978 (0.820-1.18)	1.27 (1.06-1.53)	1.65 (1.38-2.00)	1.97 (1.63-2.41)	2.41 (1.93-3.05)	2.76 (2.16-3.57)	3.12 (2.38-4.14)	3.50 (2.59-4.79)	4.02 (2.85-5.75)	4.44 (3.03-6.58)
12-hr	1.27 (1.07-1.53)	1.73 (1.45-2.08)	2.32 (1.93-2.80)	2.79 (2.31-3.41)	3.43 (2.74-4.34)	3.92 (3.06-5.06)	4.41 (3.35-5.85)	4.91 (3.62-6.71)	5.58 (3.94-7.96)	6.09 (4.15-9.02)
24-hr	1.67 (1.48-1.93)	2.43 (2.15-2.81)	3.39 (2.98-3.92)	4.14 (3.62-4.83)	5.13 (4.34-6.18)	5.86 (4.86-7.21)	6.58 (5.33-8.29)	7.31 (5.76-9.46)	8.26 (6.26-11.1)	8.98 (6.58-12.5)
2-day	1.99 (1.76-2.30)	3.01 (2.66-3.48)	4.29 (3.78-4.97)	5.31 (4.64-6.20)	6.64 (5.62-8.01)	7.63 (6.33-9.39)	8.62 (6.98-10.9)	9.61 (7.57-12.4)	10.9 (8.26-14.7)	11.9 (8.71-16.6)
3-day	2.16 (1.91-2.50)	3.32 (2.93-3.83)	4.79 (4.21-5.54)	5.96 (5.20-6.95)	7.51 (6.35-9.05)	8.67 (7.19-10.7)	9.83 (7.96-12.4)	11.0 (8.68-14.2)	12.6 (9.51-16.9)	13.7 (10.1-19.1)
4-day	2.34 (2.07-2.70)	3.61 (3.18-4.17)	5.24 (4.61-6.07)	6.55 (5.72-7.65)	8.30 (7.02-10.0)	9.62 (7.98-11.8)	10.9 (8.87-13.8)	12.3 (9.70-15.9)	14.1 (10.7-19.0)	15.5 (11.3-21.6)
7-day	2.66 (2.35-3.07)	4.09 (3.61-4.72)	5.97 (5.26-6.91)	7.51 (6.56-8.77)	9.61 (8.13-11.6)	11.2 (9.32-13.8)	12.9 (10.5-16.3)	14.6 (11.5-18.9)	17.0 (12.9-22.9)	18.8 (13.8-26.2)
10-day	2.82 (2.49-3.25)	4.31 (3.80-4.98)	6.30 (5.55-7.30)	7.96 (6.96-9.30)	10.3 (8.69-12.4)	12.1 (10.0-14.9)	14.0 (11.3-17.6)	15.9 (12.6-20.6)	18.7 (14.1-25.2)	20.9 (15.3-29.0)
20-day	3.37 (2.98-3.89)	5.11 (4.51-5.91)	7.51 (6.61-8.70)	9.56 (8.35-11.2)	12.5 (10.6-15.1)	14.9 (12.3-18.3)	17.4 (14.1-21.9)	20.1 (15.8-26.0)	24.0 (18.2-32.3)	27.1 (19.9-37.8)
30-day	3.98 (3.52-4.60)	5.95 (5.25-6.88)	8.71 (7.67-10.1)	11.1 (9.71-13.0)	14.6 (12.4-17.6)	17.5 (14.5-21.5)	20.6 (16.7-25.9)	24.0 (18.9-31.0)	28.9 (21.9-38.9)	33.0 (24.1-45.9)
45-day	4.70 (4.15-5.42)	6.86 (6.06-7.93)	9.95 (8.76-11.5)	12.7 (11.1-14.8)	16.7 (14.1-20.1)	20.1 (16.7-24.7)	23.8 (19.3-29.9)	27.9 (22.0-36.1)	33.9 (25.7-45.7)	39.0 (28.6-54.3)
60-day	5.44 (4.81-6.28)	7.77 (6.86-8.98)	11.1 (9.80-12.9)	14.1 (12.3-16.5)	18.6 (15.7-22.4)	22.4 (18.6-27.6)	26.6 (21.6-33.5)	31.3 (24.7-40.5)	38.3 (29.0-51.6)	44.3 (32.5-61.8)

¹ Precipitation frequency (PF) estimates in this table are based on frequency analysis of partial duration series (PDS). Numbers in parenthesis are PF estimates at lower and upper bounds of the 90% confidence interval. The probability that precipitation frequency estimates (for a given duration and average recurrence interval) will be greater than the upper bound (or less than the lower bound) is 5%. Estimates at upper bounds are not checked against probable maximum precipitation (PMP) estimates and may be higher than currently valid PMP values. Please refer to NOAA Atlas 14 document for more information.

[Back to Top](#)

PF graphical

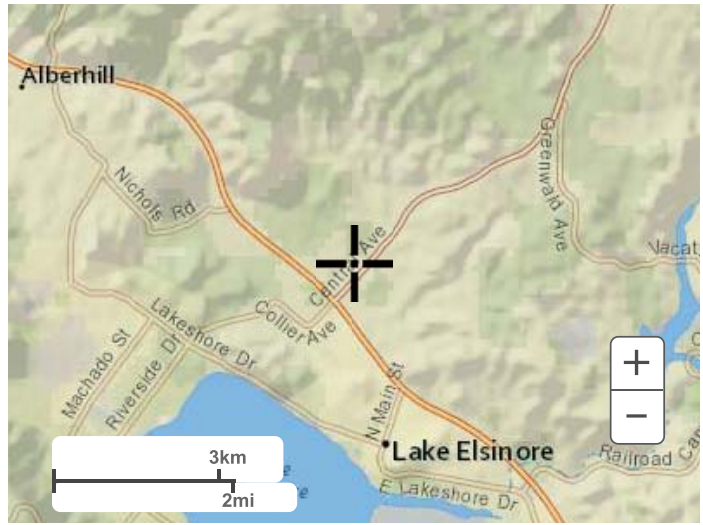
PDS-based depth-duration-frequency (DDF) curves
Latitude: 33.6980°, Longitude: -117.3335°



[Back to Top](#)

Maps & aerials

Small scale terrain



Large scale terrain



Large scale map



Large scale aerial



[Back to Top](#)

[US Department of Commerce](#)
[National Oceanic and Atmospheric Administration](#)
[National Weather Service](#)
[National Water Center](#)
1325 East West Highway
Silver Spring, MD 20910
Questions?: HDSC.Questions@noaa.gov

[Disclaimer](#)

ATTACHMENT B

Custom Soil Resource Report for Western Riverside Area, California



Preface

Soil surveys contain information that affects land use planning in survey areas. They highlight soil limitations that affect various land uses and provide information about the properties of the soils in the survey areas. Soil surveys are designed for many different users, including farmers, ranchers, foresters, agronomists, urban planners, community officials, engineers, developers, builders, and home buyers. Also, conservationists, teachers, students, and specialists in recreation, waste disposal, and pollution control can use the surveys to help them understand, protect, or enhance the environment.

Various land use regulations of Federal, State, and local governments may impose special restrictions on land use or land treatment. Soil surveys identify soil properties that are used in making various land use or land treatment decisions. The information is intended to help the land users identify and reduce the effects of soil limitations on various land uses. The landowner or user is responsible for identifying and complying with existing laws and regulations.

Although soil survey information can be used for general farm, local, and wider area planning, onsite investigation is needed to supplement this information in some cases. Examples include soil quality assessments (<http://www.nrcs.usda.gov/wps/portal/nrcs/main/soils/health/>) and certain conservation and engineering applications. For more detailed information, contact your local USDA Service Center (<https://offices.sc.egov.usda.gov/locator/app?agency=nrcs>) or your NRCS State Soil Scientist (http://www.nrcs.usda.gov/wps/portal/nrcs/detail/soils/contactus/?cid=nrcs142p2_053951).

Great differences in soil properties can occur within short distances. Some soils are seasonally wet or subject to flooding. Some are too unstable to be used as a foundation for buildings or roads. Clayey or wet soils are poorly suited to use as septic tank absorption fields. A high water table makes a soil poorly suited to basements or underground installations.

The National Cooperative Soil Survey is a joint effort of the United States Department of Agriculture and other Federal agencies, State agencies including the Agricultural Experiment Stations, and local agencies. The Natural Resources Conservation Service (NRCS) has leadership for the Federal part of the National Cooperative Soil Survey.

Information about soils is updated periodically. Updated information is available through the NRCS Web Soil Survey, the site for official soil survey information.

The U.S. Department of Agriculture (USDA) prohibits discrimination in all its programs and activities on the basis of race, color, national origin, age, disability, and where applicable, sex, marital status, familial status, parental status, religion, sexual orientation, genetic information, political beliefs, reprisal, or because all or a part of an individual's income is derived from any public assistance program. (Not all prohibited bases apply to all programs.) Persons with disabilities who require

alternative means for communication of program information (Braille, large print, audiotape, etc.) should contact USDA's TARGET Center at (202) 720-2600 (voice and TDD). To file a complaint of discrimination, write to USDA, Director, Office of Civil Rights, 1400 Independence Avenue, S.W., Washington, D.C. 20250-9410 or call (800) 795-3272 (voice) or (202) 720-6382 (TDD). USDA is an equal opportunity provider and employer.

Contents

Preface	2
How Soil Surveys Are Made	5
Soil Map	8
Soil Map.....	9
Legend.....	10
Map Unit Legend.....	11
Map Unit Descriptions.....	11
Western Riverside Area, California.....	13
AIC—Arbuckle gravelly loam, 2 to 9 percent slopes, dry, MLRA 19.....	13
CmC—Cortina cobbly loamy sand, 2 to 8 percent slopes.....	14
LpF2—Lodo rocky loam, 25 to 50 percent slopes, eroded.....	15
References	17

How Soil Surveys Are Made

Soil surveys are made to provide information about the soils and miscellaneous areas in a specific area. They include a description of the soils and miscellaneous areas and their location on the landscape and tables that show soil properties and limitations affecting various uses. Soil scientists observed the steepness, length, and shape of the slopes; the general pattern of drainage; the kinds of crops and native plants; and the kinds of bedrock. They observed and described many soil profiles. A soil profile is the sequence of natural layers, or horizons, in a soil. The profile extends from the surface down into the unconsolidated material in which the soil formed or from the surface down to bedrock. The unconsolidated material is devoid of roots and other living organisms and has not been changed by other biological activity.

Currently, soils are mapped according to the boundaries of major land resource areas (MLRAs). MLRAs are geographically associated land resource units that share common characteristics related to physiography, geology, climate, water resources, soils, biological resources, and land uses (USDA, 2006). Soil survey areas typically consist of parts of one or more MLRA.

The soils and miscellaneous areas in a survey area occur in an orderly pattern that is related to the geology, landforms, relief, climate, and natural vegetation of the area. Each kind of soil and miscellaneous area is associated with a particular kind of landform or with a segment of the landform. By observing the soils and miscellaneous areas in the survey area and relating their position to specific segments of the landform, a soil scientist develops a concept, or model, of how they were formed. Thus, during mapping, this model enables the soil scientist to predict with a considerable degree of accuracy the kind of soil or miscellaneous area at a specific location on the landscape.

Commonly, individual soils on the landscape merge into one another as their characteristics gradually change. To construct an accurate soil map, however, soil scientists must determine the boundaries between the soils. They can observe only a limited number of soil profiles. Nevertheless, these observations, supplemented by an understanding of the soil-vegetation-landscape relationship, are sufficient to verify predictions of the kinds of soil in an area and to determine the boundaries.

Soil scientists recorded the characteristics of the soil profiles that they studied. They noted soil color, texture, size and shape of soil aggregates, kind and amount of rock fragments, distribution of plant roots, reaction, and other features that enable them to identify soils. After describing the soils in the survey area and determining their properties, the soil scientists assigned the soils to taxonomic classes (units). Taxonomic classes are concepts. Each taxonomic class has a set of soil characteristics with precisely defined limits. The classes are used as a basis for comparison to classify soils systematically. Soil taxonomy, the system of taxonomic classification used in the United States, is based mainly on the kind and character of soil properties and the arrangement of horizons within the profile. After the soil

Custom Soil Resource Report

scientists classified and named the soils in the survey area, they compared the individual soils with similar soils in the same taxonomic class in other areas so that they could confirm data and assemble additional data based on experience and research.

The objective of soil mapping is not to delineate pure map unit components; the objective is to separate the landscape into landforms or landform segments that have similar use and management requirements. Each map unit is defined by a unique combination of soil components and/or miscellaneous areas in predictable proportions. Some components may be highly contrasting to the other components of the map unit. The presence of minor components in a map unit in no way diminishes the usefulness or accuracy of the data. The delineation of such landforms and landform segments on the map provides sufficient information for the development of resource plans. If intensive use of small areas is planned, onsite investigation is needed to define and locate the soils and miscellaneous areas.

Soil scientists make many field observations in the process of producing a soil map. The frequency of observation is dependent upon several factors, including scale of mapping, intensity of mapping, design of map units, complexity of the landscape, and experience of the soil scientist. Observations are made to test and refine the soil-landscape model and predictions and to verify the classification of the soils at specific locations. Once the soil-landscape model is refined, a significantly smaller number of measurements of individual soil properties are made and recorded. These measurements may include field measurements, such as those for color, depth to bedrock, and texture, and laboratory measurements, such as those for content of sand, silt, clay, salt, and other components. Properties of each soil typically vary from one point to another across the landscape.

Observations for map unit components are aggregated to develop ranges of characteristics for the components. The aggregated values are presented. Direct measurements do not exist for every property presented for every map unit component. Values for some properties are estimated from combinations of other properties.

While a soil survey is in progress, samples of some of the soils in the area generally are collected for laboratory analyses and for engineering tests. Soil scientists interpret the data from these analyses and tests as well as the field-observed characteristics and the soil properties to determine the expected behavior of the soils under different uses. Interpretations for all of the soils are field tested through observation of the soils in different uses and under different levels of management. Some interpretations are modified to fit local conditions, and some new interpretations are developed to meet local needs. Data are assembled from other sources, such as research information, production records, and field experience of specialists. For example, data on crop yields under defined levels of management are assembled from farm records and from field or plot experiments on the same kinds of soil.

Predictions about soil behavior are based not only on soil properties but also on such variables as climate and biological activity. Soil conditions are predictable over long periods of time, but they are not predictable from year to year. For example, soil scientists can predict with a fairly high degree of accuracy that a given soil will have a high water table within certain depths in most years, but they cannot predict that a high water table will always be at a specific level in the soil on a specific date.

After soil scientists located and identified the significant natural bodies of soil in the survey area, they drew the boundaries of these bodies on aerial photographs and

Custom Soil Resource Report

identified each as a specific map unit. Aerial photographs show trees, buildings, fields, roads, and rivers, all of which help in locating boundaries accurately.

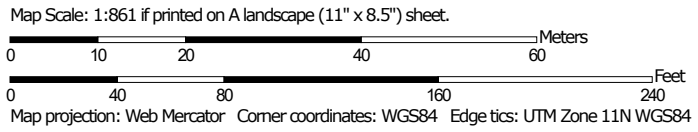
Soil Map

The soil map section includes the soil map for the defined area of interest, a list of soil map units on the map and extent of each map unit, and cartographic symbols displayed on the map. Also presented are various metadata about data used to produce the map, and a description of each soil map unit.

Custom Soil Resource Report Soil Map




Soil Map may not be valid at this scale.



MAP LEGEND

Area of Interest (AOI)

 Area of Interest (AOI)




















Soils







 Soil Map Unit Polygons

 Soil Map Unit Lines


 Soil Map Unit Points

Special Point Features






-  Blowout
-  Borrow Pit
-  Clay Spot
-  Closed Depression
-  Gravel Pit
-  Gravelly Spot
-  Landfill
-  Lava Flow
-  Marsh or swamp
-  Mine or Quarry
-  Miscellaneous Water
-  Perennial Water
-  Rock Outcrop
-  Saline Spot
-  Sandy Spot
-  Severely Eroded Spot
-  Sinkhole
-  Slide or Slip
-  Sodic Spot

-  Spoil Area
-  Stony Spot
-  Very Stony Spot
-  Wet Spot
-  Other
-  Special Line Features


Water Features

 Streams and Canals

Transportation

-  Rails
-  Interstate Highways
-  US Routes
-  Major Roads
-  Local Roads

Background

 Aerial Photography

MAP INFORMATION

The soil surveys that comprise your AOI were mapped at 1:15,800.

Warning: Soil Map may not be valid at this scale.

Enlargement of maps beyond the scale of mapping can cause misunderstanding of the detail of mapping and accuracy of soil line placement. The maps do not show the small areas of contrasting soils that could have been shown at a more detailed scale.

Please rely on the bar scale on each map sheet for map measurements.

Source of Map: Natural Resources Conservation Service
 Web Soil Survey URL:
 Coordinate System: Web Mercator (EPSG:3857)

Maps from the Web Soil Survey are based on the Web Mercator projection, which preserves direction and shape but distorts distance and area. A projection that preserves area, such as the Albers equal-area conic projection, should be used if more accurate calculations of distance or area are required.

This product is generated from the USDA-NRCS certified data as of the version date(s) listed below.

Soil Survey Area: Western Riverside Area, California
 Survey Area Data: Version 13, May 27, 2020

Soil map units are labeled (as space allows) for map scales 1:50,000 or larger.

Date(s) aerial images were photographed: Apr 17, 2018—Jun 28, 2018

The orthophoto or other base map on which the soil lines were compiled and digitized probably differs from the background imagery displayed on these maps. As a result, some minor shifting of map unit boundaries may be evident.

Map Unit Legend

Map Unit Symbol	Map Unit Name	Acres in AOI	Percent of AOI
AIC	Arbuckle gravelly loam, 2 to 9 percent slopes, dry, MLRA 19	0.1	4.0%
CmC	Cortina cobbly loamy sand, 2 to 8 percent slopes	0.9	64.0%
LpF2	Lodo rocky loam, 25 to 50 percent slopes, eroded	0.4	31.9%
Totals for Area of Interest		1.4	100.0%

Map Unit Descriptions

The map units delineated on the detailed soil maps in a soil survey represent the soils or miscellaneous areas in the survey area. The map unit descriptions, along with the maps, can be used to determine the composition and properties of a unit.

A map unit delineation on a soil map represents an area dominated by one or more major kinds of soil or miscellaneous areas. A map unit is identified and named according to the taxonomic classification of the dominant soils. Within a taxonomic class there are precisely defined limits for the properties of the soils. On the landscape, however, the soils are natural phenomena, and they have the characteristic variability of all natural phenomena. Thus, the range of some observed properties may extend beyond the limits defined for a taxonomic class. Areas of soils of a single taxonomic class rarely, if ever, can be mapped without including areas of other taxonomic classes. Consequently, every map unit is made up of the soils or miscellaneous areas for which it is named and some minor components that belong to taxonomic classes other than those of the major soils.

Most minor soils have properties similar to those of the dominant soil or soils in the map unit, and thus they do not affect use and management. These are called noncontrasting, or similar, components. They may or may not be mentioned in a particular map unit description. Other minor components, however, have properties and behavioral characteristics divergent enough to affect use or to require different management. These are called contrasting, or dissimilar, components. They generally are in small areas and could not be mapped separately because of the scale used. Some small areas of strongly contrasting soils or miscellaneous areas are identified by a special symbol on the maps. If included in the database for a given area, the contrasting minor components are identified in the map unit descriptions along with some characteristics of each. A few areas of minor components may not have been observed, and consequently they are not mentioned in the descriptions, especially where the pattern was so complex that it was impractical to make enough observations to identify all the soils and miscellaneous areas on the landscape.

The presence of minor components in a map unit in no way diminishes the usefulness or accuracy of the data. The objective of mapping is not to delineate pure taxonomic classes but rather to separate the landscape into landforms or

Custom Soil Resource Report

landform segments that have similar use and management requirements. The delineation of such segments on the map provides sufficient information for the development of resource plans. If intensive use of small areas is planned, however, onsite investigation is needed to define and locate the soils and miscellaneous areas.

An identifying symbol precedes the map unit name in the map unit descriptions. Each description includes general facts about the unit and gives important soil properties and qualities.

Soils that have profiles that are almost alike make up a *soil series*. Except for differences in texture of the surface layer, all the soils of a series have major horizons that are similar in composition, thickness, and arrangement.

Soils of one series can differ in texture of the surface layer, slope, stoniness, salinity, degree of erosion, and other characteristics that affect their use. On the basis of such differences, a soil series is divided into *soil phases*. Most of the areas shown on the detailed soil maps are phases of soil series. The name of a soil phase commonly indicates a feature that affects use or management. For example, Alpha silt loam, 0 to 2 percent slopes, is a phase of the Alpha series.

Some map units are made up of two or more major soils or miscellaneous areas. These map units are complexes, associations, or undifferentiated groups.

A *complex* consists of two or more soils or miscellaneous areas in such an intricate pattern or in such small areas that they cannot be shown separately on the maps. The pattern and proportion of the soils or miscellaneous areas are somewhat similar in all areas. Alpha-Beta complex, 0 to 6 percent slopes, is an example.

An *association* is made up of two or more geographically associated soils or miscellaneous areas that are shown as one unit on the maps. Because of present or anticipated uses of the map units in the survey area, it was not considered practical or necessary to map the soils or miscellaneous areas separately. The pattern and relative proportion of the soils or miscellaneous areas are somewhat similar. Alpha-Beta association, 0 to 2 percent slopes, is an example.

An *undifferentiated group* is made up of two or more soils or miscellaneous areas that could be mapped individually but are mapped as one unit because similar interpretations can be made for use and management. The pattern and proportion of the soils or miscellaneous areas in a mapped area are not uniform. An area can be made up of only one of the major soils or miscellaneous areas, or it can be made up of all of them. Alpha and Beta soils, 0 to 2 percent slopes, is an example.

Some surveys include *miscellaneous areas*. Such areas have little or no soil material and support little or no vegetation. Rock outcrop is an example.

Western Riverside Area, California

AIC—Arbuckle gravelly loam, 2 to 9 percent slopes, dry, MLRA 19

Map Unit Setting

National map unit symbol: 2w8cx
Elevation: 690 to 1,470 feet
Mean annual precipitation: 11 to 18 inches
Mean annual air temperature: 64 to 65 degrees F
Frost-free period: 325 to 359 days
Farmland classification: Prime farmland if irrigated

Map Unit Composition

Arbuckle and similar soils: 85 percent
Minor components: 15 percent
Estimates are based on observations, descriptions, and transects of the mapunit.

Description of Arbuckle

Setting

Landform: Fan remnants
Landform position (two-dimensional): Toeslope
Landform position (three-dimensional): Tread
Down-slope shape: Linear
Across-slope shape: Linear
Parent material: Alluvium derived from igneous, metamorphic and sedimentary rock

Typical profile

Ap - 0 to 6 inches: gravelly loam
A - 6 to 12 inches: gravelly very fine sandy loam
Bw - 12 to 26 inches: gravelly loam
Bt1 - 26 to 30 inches: gravelly clay loam
Bt2 - 30 to 45 inches: gravelly clay loam
C - 45 to 68 inches: very gravelly sandy loam

Properties and qualities

Slope: 2 to 9 percent
Depth to restrictive feature: More than 80 inches
Drainage class: Well drained
Runoff class: Medium
Capacity of the most limiting layer to transmit water (Ksat): Moderately high (0.20 to 0.60 in/hr)
Depth to water table: More than 80 inches
Frequency of flooding: None
Frequency of ponding: None
Maximum salinity: Nonsaline (0.2 to 0.5 mmhos/cm)
Available water capacity: Moderate (about 6.7 inches)

Interpretive groups

Land capability classification (irrigated): 2e
Land capability classification (nonirrigated): 3e
Hydrologic Soil Group: C
Ecological site: R019XD029CA
Hydric soil rating: No

Minor Components

Perkins

Percent of map unit: 5 percent
Hydric soil rating: No

Garretson

Percent of map unit: 5 percent
Hydric soil rating: No

Cortina

Percent of map unit: 5 percent
Hydric soil rating: No

CmC—Cortina cobbly loamy sand, 2 to 8 percent slopes

Map Unit Setting

National map unit symbol: hcsh
Elevation: 30 to 2,400 feet
Mean annual precipitation: 12 to 40 inches
Mean annual air temperature: 61 to 63 degrees F
Frost-free period: 240 to 270 days
Farmland classification: Not prime farmland

Map Unit Composition

Cortina and similar soils: 85 percent
Minor components: 15 percent
Estimates are based on observations, descriptions, and transects of the mapunit.

Description of Cortina

Setting

Landform: Alluvial fans
Landform position (three-dimensional): Tread
Down-slope shape: Linear
Across-slope shape: Linear
Parent material: Alluvium derived from metasedimentary rock

Typical profile

H1 - 0 to 23 inches: cobbly loamy sand
H2 - 23 to 38 inches: stratified very cobbly loamy sand to very cobbly loam
H3 - 38 to 60 inches: stratified very gravelly sand to very gravelly loamy sand

Properties and qualities

Slope: 2 to 8 percent
Depth to restrictive feature: More than 80 inches
Drainage class: Excessively drained
Runoff class: Low
Capacity of the most limiting layer to transmit water (Ksat): High (1.98 to 5.95 in/hr)
Depth to water table: More than 80 inches

Custom Soil Resource Report

Frequency of flooding: Rare
Frequency of ponding: None
Available water capacity: Very low (about 2.9 inches)

Interpretive groups

Land capability classification (irrigated): None specified
Land capability classification (nonirrigated): 7w
Hydrologic Soil Group: A
Ecological site: R019XD069CA - SANDY ALLUVIAL (1975)
Hydric soil rating: No

Minor Components

Riverwash

Percent of map unit: 10 percent
Landform: Channels
Hydric soil rating: Yes

Garretson

Percent of map unit: 5 percent
Hydric soil rating: No

LpF2—Lodo rocky loam, 25 to 50 percent slopes, eroded

Map Unit Setting

National map unit symbol: hcws
Elevation: 300 to 3,500 feet
Mean annual precipitation: 12 to 35 inches
Mean annual air temperature: 59 to 64 degrees F
Frost-free period: 230 to 250 days
Farmland classification: Not prime farmland

Map Unit Composition

Lodo and similar soils: 85 percent
Minor components: 15 percent
Estimates are based on observations, descriptions, and transects of the mapunit.

Description of Lodo

Setting

Landform: Hills
Landform position (two-dimensional): Backslope
Landform position (three-dimensional): Side slope
Down-slope shape: Concave
Across-slope shape: Convex
Parent material: Metamorphosed residuum weathered from sandstone

Typical profile

H1 - 0 to 8 inches: gravelly loam
H2 - 8 to 19 inches: unweathered bedrock

Custom Soil Resource Report

Properties and qualities

Slope: 25 to 50 percent

Depth to restrictive feature: 8 to 20 inches to lithic bedrock

Drainage class: Somewhat excessively drained

Runoff class: High

Capacity of the most limiting layer to transmit water (Ksat): Moderately high (0.20 to 0.57 in/hr)

Depth to water table: More than 80 inches

Frequency of flooding: None

Frequency of ponding: None

Available water capacity: Very low (about 1.1 inches)

Interpretive groups

Land capability classification (irrigated): None specified

Land capability classification (nonirrigated): 7e

Hydrologic Soil Group: D

Ecological site: R019XD060CA - SHALLOW LOAMY (1975)

Hydric soil rating: No

Minor Components

Escondido

Percent of map unit: 5 percent

Hydric soil rating: No

Tumescal

Percent of map unit: 5 percent

Hydric soil rating: No

Vallecitos

Percent of map unit: 5 percent

Hydric soil rating: No

References

- American Association of State Highway and Transportation Officials (AASHTO). 2004. Standard specifications for transportation materials and methods of sampling and testing. 24th edition.
- American Society for Testing and Materials (ASTM). 2005. Standard classification of soils for engineering purposes. ASTM Standard D2487-00.
- Cowardin, L.M., V. Carter, F.C. Golet, and E.T. LaRoe. 1979. Classification of wetlands and deep-water habitats of the United States. U.S. Fish and Wildlife Service FWS/OBS-79/31.
- Federal Register. July 13, 1994. Changes in hydric soils of the United States.
- Federal Register. September 18, 2002. Hydric soils of the United States.
- Hurt, G.W., and L.M. Vasilas, editors. Version 6.0, 2006. Field indicators of hydric soils in the United States.
- National Research Council. 1995. Wetlands: Characteristics and boundaries.
- Soil Survey Division Staff. 1993. Soil survey manual. Soil Conservation Service. U.S. Department of Agriculture Handbook 18. http://www.nrcs.usda.gov/wps/portal/nrcs/detail/national/soils/?cid=nrcs142p2_054262
- Soil Survey Staff. 1999. Soil taxonomy: A basic system of soil classification for making and interpreting soil surveys. 2nd edition. Natural Resources Conservation Service, U.S. Department of Agriculture Handbook 436. http://www.nrcs.usda.gov/wps/portal/nrcs/detail/national/soils/?cid=nrcs142p2_053577
- Soil Survey Staff. 2010. Keys to soil taxonomy. 11th edition. U.S. Department of Agriculture, Natural Resources Conservation Service. http://www.nrcs.usda.gov/wps/portal/nrcs/detail/national/soils/?cid=nrcs142p2_053580
- Tiner, R.W., Jr. 1985. Wetlands of Delaware. U.S. Fish and Wildlife Service and Delaware Department of Natural Resources and Environmental Control, Wetlands Section.
- United States Army Corps of Engineers, Environmental Laboratory. 1987. Corps of Engineers wetlands delineation manual. Waterways Experiment Station Technical Report Y-87-1.
- United States Department of Agriculture, Natural Resources Conservation Service. National forestry manual. http://www.nrcs.usda.gov/wps/portal/nrcs/detail/soils/home/?cid=nrcs142p2_053374
- United States Department of Agriculture, Natural Resources Conservation Service. National range and pasture handbook. <http://www.nrcs.usda.gov/wps/portal/nrcs/detail/national/landuse/rangepasture/?cid=stelprdb1043084>

Custom Soil Resource Report

United States Department of Agriculture, Natural Resources Conservation Service. National soil survey handbook, title 430-VI. http://www.nrcs.usda.gov/wps/portal/nrcs/detail/soils/scientists/?cid=nrcs142p2_054242

United States Department of Agriculture, Natural Resources Conservation Service. 2006. Land resource regions and major land resource areas of the United States, the Caribbean, and the Pacific Basin. U.S. Department of Agriculture Handbook 296. http://www.nrcs.usda.gov/wps/portal/nrcs/detail/national/soils/?cid=nrcs142p2_053624

United States Department of Agriculture, Soil Conservation Service. 1961. Land capability classification. U.S. Department of Agriculture Handbook 210. http://www.nrcs.usda.gov/Internet/FSE_DOCUMENTS/nrcs142p2_052290.pdf

ATTACHMENT C

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0

Study date 09/23/20 File: APRE2YR12.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Pre-development
1-Hr 2-Yr Storm Event

Drainage Area = 1.32(Ac.) = 0.002 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 408.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 87.50(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.077 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.017 Mi.
Difference in elevation = 16.34(Ft.)
Slope along watercourse = 211.4588 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.021 Hr.
Lag time = 1.24 Min.
25% of lag time = 0.31 Min.
40% of lag time = 0.50 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 1 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	0.48	0.64

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	1.34	1.77

STORM EVENT (YEAR) = 2.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 0.483(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 1.340(In)

Point rain (area averaged) = 0.483(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 0.483(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 1.324 83.00 0.059
 Total Area Entered = 1.32(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-2 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 83.0 83.0 0.210 0.059 0.199 1.000 0.199

Sum (F) = 0.199
 Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.199
 Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.099
 (for 24 hour storm duration)
 Soil loss rate (decimal) = 0.853

 Slope of intensity-duration curve for a 1 hour storm =0.4800

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

 Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	402.223	65.137	0.869
2	0.167	804.446	34.863	0.465
Sum = 100.000			Sum=	1.334

 Storm Event 3 Effective Rainfall = 0.092(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	4.40	0.048	0.199	0.041	0.01
2	0.17	4.50	0.050	0.199	0.042	0.01
3	0.25	5.40	0.059	0.199	0.051	0.01
4	0.33	5.40	0.059	0.199	0.051	0.01
5	0.42	5.70	0.063	0.199	0.054	0.01
6	0.50	6.40	0.070	0.199	0.060	0.01
7	0.58	7.90	0.087	0.199	0.074	0.01
8	0.67	9.10	0.100	0.199	0.086	0.01
9	0.75	12.80	0.141	0.199	0.120	0.02
10	0.83	25.60	0.282	0.199	---	0.08
11	0.92	7.90	0.087	0.199	0.074	0.01
12	1.00	4.90	0.054	0.199	0.046	0.01
Sum =	100.0			Sum =	0.2	

Flood volume = Effective rainfall 0.02(In)
 times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.07(In)
 Total soil loss = 0.008(Ac.Ft)
 Total rainfall = 0.09(In)
 Flood volume = 81.5 Cubic Feet
 Total soil loss = 359.5 Cubic Feet

 Storm Event 2 Effective Rainfall = 0.174(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	4.40	0.092	0.199	0.078	0.01
2	0.17	4.50	0.094	0.199	0.080	0.01

3	0.25	5.40	0.113	0.199	0.096	0.02
4	0.33	5.40	0.113	0.199	0.096	0.02
5	0.42	5.70	0.119	0.199	0.101	0.02
6	0.50	6.40	0.134	0.199	0.114	0.02
7	0.58	7.90	0.165	0.199	0.141	0.02
8	0.67	9.10	0.190	0.199	0.162	0.03
9	0.75	12.80	0.267	0.199	---	0.07
10	0.83	25.60	0.534	0.199	---	0.34
11	0.92	7.90	0.165	0.199	0.141	0.02
12	1.00	4.90	0.102	0.199	0.087	0.02
Sum =	100.0			Sum =	0.6	

Flood volume = Effective rainfall 0.05(In)
times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.12(In)
Total soil loss = 0.014(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.17(In)
Flood volume = 237.3 Cubic Feet
Total soil loss = 598.3 Cubic Feet

Storm Event 1 Effective Rainfall = 0.483(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	4.40	0.255	0.199	---	0.06
2	0.17	4.50	0.261	0.199	---	0.06
3	0.25	5.40	0.313	0.199	---	0.11
4	0.33	5.40	0.313	0.199	---	0.11
5	0.42	5.70	0.330	0.199	---	0.13
6	0.50	6.40	0.371	0.199	---	0.17
7	0.58	7.90	0.458	0.199	---	0.26
8	0.67	9.10	0.527	0.199	---	0.33
9	0.75	12.80	0.742	0.199	---	0.54
10	0.83	25.60	1.484	0.199	---	1.29
11	0.92	7.90	0.458	0.199	---	0.26
12	1.00	4.90	0.284	0.199	---	0.09
Sum =	100.0			Sum =	3.4	

Flood volume = Effective rainfall 0.28(In)
times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.20(In)
Total soil loss = 0.022(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.48(In)
Flood volume = 1366.5 Cubic Feet
Total soil loss = 954.8 Cubic Feet

Peak flow rate of this hydrograph =

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0

Study date 09/23/20 File: APRE2YR15.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Pre-development
1-Hr 5-Year Storm Event

Drainage Area = 1.32(Ac.) = 0.002 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 408.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 87.50(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.077 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.017 Mi.
Difference in elevation = 16.34(Ft.)
Slope along watercourse = 211.4588 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.021 Hr.
Lag time = 1.24 Min.
25% of lag time = 0.31 Min.
40% of lag time = 0.50 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 1 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	0.48	0.64

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	1.34	1.77

STORM EVENT (YEAR) = 5.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 0.483(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 1.340(In)

Point rain (area averaged) = 0.684(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 0.684(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 1.324 83.00 0.059
 Total Area Entered = 1.32(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-2 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 83.0 83.0 0.210 0.059 0.199 1.000 0.199

Sum (F) = 0.199

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.199

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.099

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.853

 Slope of intensity-duration curve for a 1 hour storm =0.4800

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

 Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	402.223	65.137	0.869
2	0.167	804.446	34.863	0.465
Sum = 100.000			Sum=	1.334

 Storm Event 3 Effective Rainfall = 0.130(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Loss rate(In./Hr) Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	4.40	0.069	0.199	0.059	0.01
2	0.17	4.50	0.070	0.199	0.060	0.01
3	0.25	5.40	0.084	0.199	0.072	0.01
4	0.33	5.40	0.084	0.199	0.072	0.01
5	0.42	5.70	0.089	0.199	0.076	0.01
6	0.50	6.40	0.100	0.199	0.085	0.01
7	0.58	7.90	0.123	0.199	0.105	0.02
8	0.67	9.10	0.142	0.199	0.121	0.02
9	0.75	12.80	0.200	0.199	---	0.00
10	0.83	25.60	0.399	0.199	---	0.20
11	0.92	7.90	0.123	0.199	0.105	0.02
12	1.00	4.90	0.076	0.199	0.065	0.01
Sum =	100.0			Sum =	0.3	

Flood volume = Effective rainfall 0.03(In)
 times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.10(In)
 Total soil loss = 0.011(Ac.Ft)
 Total rainfall = 0.13(In)
 Flood volume = 137.1 Cubic Feet
 Total soil loss = 487.3 Cubic Feet

 Storm Event 2 Effective Rainfall = 0.246(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Loss rate(In./Hr) Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	4.40	0.130	0.199	0.111	0.02
2	0.17	4.50	0.133	0.199	0.113	0.02

3	0.25	5.40	0.159	0.199	0.136	0.02
4	0.33	5.40	0.159	0.199	0.136	0.02
5	0.42	5.70	0.168	0.199	0.144	0.02
6	0.50	6.40	0.189	0.199	0.161	0.03
7	0.58	7.90	0.233	0.199	---	0.03
8	0.67	9.10	0.269	0.199	---	0.07
9	0.75	12.80	0.378	0.199	---	0.18
10	0.83	25.60	0.756	0.199	---	0.56
11	0.92	7.90	0.233	0.199	---	0.03
12	1.00	4.90	0.145	0.199	0.123	0.02

Sum = 100.0

Sum = 1.0

Flood volume = Effective rainfall 0.09(In)
times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.16(In)
Total soil loss = 0.018(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.25(In)
Flood volume = 414.7 Cubic Feet
Total soil loss = 768.2 Cubic Feet

Storm Event 1 Effective Rainfall = 0.684(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	4.40	0.361	0.199 ---	0.16
2	0.17	4.50	0.369	0.199 ---	0.17
3	0.25	5.40	0.443	0.199 ---	0.24
4	0.33	5.40	0.443	0.199 ---	0.24
5	0.42	5.70	0.468	0.199 ---	0.27
6	0.50	6.40	0.525	0.199 ---	0.33
7	0.58	7.90	0.648	0.199 ---	0.45
8	0.67	9.10	0.747	0.199 ---	0.55
9	0.75	12.80	1.050	0.199 ---	0.85
10	0.83	25.60	2.100	0.199 ---	1.90
11	0.92	7.90	0.648	0.199 ---	0.45
12	1.00	4.90	0.402	0.199 ---	0.20

Sum = 100.0

Sum = 5.8

Flood volume = Effective rainfall 0.49(In)
times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.1(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.20(In)
Total soil loss = 0.022(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.68(In)
Flood volume = 2331.3 Cubic Feet
Total soil loss = 954.8 Cubic Feet

Peak flow rate of this

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0

Study date 09/23/20 File: APRE2YR110.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Pre-development
1-Hr 10-Yr Storm Event

Drainage Area = 1.32(Ac.) = 0.002 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 408.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 87.50(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.077 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.017 Mi.
Difference in elevation = 16.34(Ft.)
Slope along watercourse = 211.4588 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.021 Hr.
Lag time = 1.24 Min.
25% of lag time = 0.31 Min.
40% of lag time = 0.50 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 1 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	0.48	0.64

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	1.34	1.77

STORM EVENT (YEAR) = 10.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 0.483(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 1.340(In)

Point rain (area averaged) = 0.836(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 0.836(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 1.324 83.00 0.059
 Total Area Entered = 1.32(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-2 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 83.0 83.0 0.210 0.059 0.199 1.000 0.199

Sum (F) = 0.199

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.199

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.099

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.853

 Slope of intensity-duration curve for a 1 hour storm =0.4800

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

 Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	402.223	65.137	0.869
2	0.167	804.446	34.863	0.465
Sum = 100.000			Sum=	1.334

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	4.40	0.441	0.199	---	0.24
2	0.17	4.50	0.451	0.199	---	0.25
3	0.25	5.40	0.541	0.199	---	0.34
4	0.33	5.40	0.541	0.199	---	0.34
5	0.42	5.70	0.572	0.199	---	0.37
6	0.50	6.40	0.642	0.199	---	0.44
7	0.58	7.90	0.792	0.199	---	0.59
8	0.67	9.10	0.912	0.199	---	0.71
9	0.75	12.80	1.283	0.199	---	1.08
10	0.83	25.60	2.567	0.199	---	2.37
11	0.92	7.90	0.792	0.199	---	0.59
12	1.00	4.90	0.491	0.199	---	0.29
Sum =	100.0			Sum =	7.6	

Flood volume = Effective rainfall 0.64(In)
 times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.1(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.20(In)
 Total soil loss = 0.022(Ac.Ft)
 Total rainfall = 0.84(In)
 Flood volume = 3061.1 Cubic Feet
 Total soil loss = 954.8 Cubic Feet

 Peak flow rate of this hydrograph = 2.564(CFS)

+++++

1 - HOUR STORM
 Runoff Hydrograph

 Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m) Volume Ac.Ft Q(CFS) 0 2.5 5.0 7.5 10.0

0+ 5	0.0015	0.21	Q				
0+10	0.0037	0.33	QV				
0+15	0.0066	0.42	Q V				
0+20	0.0098	0.46	Q V				
0+25	0.0131	0.48	Q V				
0+30	0.0169	0.56	Q V				
0+35	0.0219	0.72	Q	V			
0+40	0.0281	0.90	Q	V			
0+45	0.0369	1.28	Q	V			
0+50	0.0545	2.56	Q		V		
0+55	0.0657	1.62	Q			V	
1+ 0	0.0693	0.53	Q				V
1+ 5	0.0703	0.14	Q				V

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APRE2YR32.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Pre-development
3-Hr 2-Yr Storm Event

Drainage Area = 1.32(Ac.) = 0.002 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 408.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 87.50(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.077 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.017 Mi.
Difference in elevation = 16.34(Ft.)
Slope along watercourse = 211.4588 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.021 Hr.
Lag time = 1.24 Min.
25% of lag time = 0.31 Min.
40% of lag time = 0.50 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 3 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	0.88	1.16

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	2.20	2.91

STORM EVENT (YEAR) = 2.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 0.877(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 2.200(In)

Point rain (area averaged) = 0.877(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 0.877(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 1.324 83.00 0.059
 Total Area Entered = 1.32(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-2 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 83.0 83.0 0.210 0.059 0.199 1.000 0.199

Sum (F) = 0.199

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.199

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.099

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.853

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	402.223	65.137	0.869
2	0.167	804.446	34.863	0.465
Sum = 100.000			Sum=	1.334

Storm Event 3 Effective Rainfall = 0.167(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Loss rate(In./Hr) Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	1.30	0.026	0.199	0.022	0.00
2	0.17	1.30	0.026	0.199	0.022	0.00
3	0.25	1.10	0.022	0.199	0.019	0.00
4	0.33	1.50	0.030	0.199	0.026	0.00
5	0.42	1.50	0.030	0.199	0.026	0.00
6	0.50	1.80	0.036	0.199	0.031	0.01
7	0.58	1.50	0.030	0.199	0.026	0.00
8	0.67	1.80	0.036	0.199	0.031	0.01
9	0.75	1.80	0.036	0.199	0.031	0.01
10	0.83	1.50	0.030	0.199	0.026	0.00
11	0.92	1.60	0.032	0.199	0.027	0.00
12	1.00	1.80	0.036	0.199	0.031	0.01
13	1.08	2.20	0.044	0.199	0.038	0.01
14	1.17	2.20	0.044	0.199	0.038	0.01
15	1.25	2.20	0.044	0.199	0.038	0.01
16	1.33	2.00	0.040	0.199	0.034	0.01
17	1.42	2.60	0.052	0.199	0.044	0.01
18	1.50	2.70	0.054	0.199	0.046	0.01
19	1.58	2.40	0.048	0.199	0.041	0.01
20	1.67	2.70	0.054	0.199	0.046	0.01
21	1.75	3.30	0.066	0.199	0.056	0.01
22	1.83	3.10	0.062	0.199	0.053	0.01
23	1.92	2.90	0.058	0.199	0.049	0.01
24	2.00	3.00	0.060	0.199	0.051	0.01
25	2.08	3.10	0.062	0.199	0.053	0.01
26	2.17	4.20	0.084	0.199	0.072	0.01
27	2.25	5.00	0.100	0.199	0.085	0.01
28	2.33	3.50	0.070	0.199	0.060	0.01
29	2.42	6.80	0.136	0.199	0.116	0.02

30	2.50	7.30	0.146	0.199	0.125	0.02
31	2.58	8.20	0.164	0.199	0.140	0.02
32	2.67	5.90	0.118	0.199	0.101	0.02
33	2.75	2.00	0.040	0.199	0.034	0.01
34	2.83	1.80	0.036	0.199	0.031	0.01
35	2.92	1.80	0.036	0.199	0.031	0.01
36	3.00	0.60	0.012	0.199	0.010	0.00
Sum =	100.0			Sum =	0.3	
Flood volume = Effective rainfall 0.02(In)						
times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)						
Total soil loss = 0.14(In)						
Total soil loss = 0.016(Ac.Ft)						
Total rainfall = 0.17(In)						
Flood volume = 117.6 Cubic Feet						
Total soil loss = 683.3 Cubic Feet						

Storm Event 2 Effective Rainfall = 0.316(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	1.30	0.049	0.199	0.042	0.01
2	0.17	1.30	0.049	0.199	0.042	0.01
3	0.25	1.10	0.042	0.199	0.036	0.01
4	0.33	1.50	0.057	0.199	0.048	0.01
5	0.42	1.50	0.057	0.199	0.048	0.01
6	0.50	1.80	0.068	0.199	0.058	0.01
7	0.58	1.50	0.057	0.199	0.048	0.01
8	0.67	1.80	0.068	0.199	0.058	0.01
9	0.75	1.80	0.068	0.199	0.058	0.01
10	0.83	1.50	0.057	0.199	0.048	0.01
11	0.92	1.60	0.061	0.199	0.052	0.01
12	1.00	1.80	0.068	0.199	0.058	0.01
13	1.08	2.20	0.083	0.199	0.071	0.01
14	1.17	2.20	0.083	0.199	0.071	0.01
15	1.25	2.20	0.083	0.199	0.071	0.01
16	1.33	2.00	0.076	0.199	0.065	0.01
17	1.42	2.60	0.099	0.199	0.084	0.01
18	1.50	2.70	0.102	0.199	0.087	0.02
19	1.58	2.40	0.091	0.199	0.078	0.01
20	1.67	2.70	0.102	0.199	0.087	0.02
21	1.75	3.30	0.125	0.199	0.107	0.02
22	1.83	3.10	0.117	0.199	0.100	0.02
23	1.92	2.90	0.110	0.199	0.094	0.02
24	2.00	3.00	0.114	0.199	0.097	0.02
25	2.08	3.10	0.117	0.199	0.100	0.02
26	2.17	4.20	0.159	0.199	0.136	0.02
27	2.25	5.00	0.189	0.199	0.162	0.03
28	2.33	3.50	0.133	0.199	0.113	0.02
29	2.42	6.80	0.258	0.199	---	0.06
30	2.50	7.30	0.277	0.199	---	0.08
31	2.58	8.20	0.311	0.199	---	0.11
32	2.67	5.90	0.224	0.199	---	0.02
33	2.75	2.00	0.076	0.199	0.065	0.01
34	2.83	1.80	0.068	0.199	0.058	0.01
35	2.92	1.80	0.068	0.199	0.058	0.01
36	3.00	0.60	0.023	0.199	0.019	0.00
Sum =	100.0			Sum =	0.7	

Flood volume = Effective rainfall 0.06(In)
times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.26(In)
Total soil loss = 0.029(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.32(In)
Flood volume = 269.6 Cubic Feet
Total soil loss = 1247.8 Cubic Feet

0+20	0.0001	0.01 Q				
0+25	0.0002	0.01 Q				
0+30	0.0002	0.01 Q				
0+35	0.0003	0.01 Q				
0+40	0.0003	0.01 Q				
0+45	0.0004	0.01 Q				
0+50	0.0004	0.01 Q				
0+55	0.0004	0.01 Q				
1+ 0	0.0005	0.01 Q				
1+ 5	0.0005	0.01 Q				
1+10	0.0006	0.01 Q				
1+15	0.0007	0.01 Q				
1+20	0.0007	0.01 Q				
1+25	0.0008	0.01 Q				
1+30	0.0008	0.01 Q				
1+35	0.0009	0.01 Q				
1+40	0.0010	0.01 Q				
1+45	0.0011	0.01 Q				
1+50	0.0012	0.01 Q				
1+55	0.0012	0.01 QV				
2+ 0	0.0013	0.01 QV				
2+ 5	0.0014	0.01 QV				
2+10	0.0015	0.01 QV				
2+15	0.0016	0.02 QV				
2+20	0.0017	0.02 QV				
2+25	0.0019	0.02 QV				
2+30	0.0021	0.03 QV				
2+35	0.0023	0.03 QV				
2+40	0.0025	0.03 Q V				
2+45	0.0026	0.01 Q V				
2+50	0.0026	0.01 Q V				
2+55	0.0027	0.01 Q V				
3+ 0	0.0027	0.00 Q V				
3+ 5	0.0027	0.01 Q V				
3+10	0.0028	0.01 Q V				
3+15	0.0029	0.01 Q V				
3+20	0.0029	0.01 Q V				
3+25	0.0030	0.01 Q V				
3+30	0.0031	0.01 Q V				
3+35	0.0032	0.01 Q V				
3+40	0.0033	0.01 Q V				
3+45	0.0034	0.01 Q V				
3+50	0.0034	0.01 Q V				
3+55	0.0035	0.01 Q V				
4+ 0	0.0036	0.01 Q V				
4+ 5	0.0037	0.02 Q V				
4+10	0.0038	0.02 Q V				
4+15	0.0039	0.02 Q V				
4+20	0.0040	0.02 Q V				
4+25	0.0042	0.02 Q V				
4+30	0.0043	0.02 Q V				
4+35	0.0044	0.02 Q V				
4+40	0.0046	0.02 Q V				
4+45	0.0047	0.02 Q V				
4+50	0.0049	0.02 Q V				
4+55	0.0050	0.02 Q V				
5+ 0	0.0052	0.02 Q V				
5+ 5	0.0053	0.02 Q V				
5+10	0.0055	0.03 Q V				
5+15	0.0058	0.04 Q V				
5+20	0.0060	0.03 Q V				
5+25	0.0064	0.06 Q V				
5+30	0.0071	0.10 Q V				
5+35	0.0080	0.13 Q V				
5+40	0.0085	0.07 Q V				

5+45	0.0086	0.02	Q	V				
5+50	0.0087	0.01	Q	V				
5+55	0.0088	0.01	Q	V				
6+ 0	0.0089	0.01	Q	V				
6+ 5	0.0090	0.02	Q	V				
6+10	0.0092	0.03	Q	V				
6+15	0.0093	0.02	Q	V				
6+20	0.0095	0.03	Q	V				
6+25	0.0097	0.03	Q	V				
6+30	0.0100	0.03	Q	V				
6+35	0.0102	0.03	Q	V				
6+40	0.0105	0.03	Q	V				
6+45	0.0107	0.04	Q	V				
6+50	0.0109	0.03	Q	V				
6+55	0.0112	0.03	Q	V				
7+ 0	0.0114	0.04	Q	V				
7+ 5	0.0117	0.04	Q	V				
7+10	0.0120	0.04	Q	V				
7+15	0.0123	0.04	Q	V				
7+20	0.0125	0.03	Q	V				
7+25	0.0130	0.07	Q	V				
7+30	0.0137	0.11	Q	V				

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APRE2YR35.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Pre-development
3-Hr 5-Yr Storm Event

Drainage Area = 1.32(Ac.) = 0.002 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 408.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 87.50(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.077 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.017 Mi.
Difference in elevation = 16.34(Ft.)
Slope along watercourse = 211.4588 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.021 Hr.
Lag time = 1.24 Min.
25% of lag time = 0.31 Min.
40% of lag time = 0.50 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 3 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	0.88	1.16

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	2.20	2.91

STORM EVENT (YEAR) = 5.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 0.877(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 2.200(In)

Point rain (area averaged) = 1.187(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 1.187(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 1.324 83.00 0.059
 Total Area Entered = 1.32(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-2 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 83.0 83.0 0.210 0.059 0.199 1.000 0.199

Sum (F) = 0.199

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.199

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.099

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.853

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	402.223	65.137	0.869
2	0.167	804.446	34.863	0.465
Sum = 100.000			Sum=	1.334

Storm Event 3 Effective Rainfall = 0.226(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Loss rate(In./Hr) Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	1.30	0.035	0.199	0.030	0.01
2	0.17	1.30	0.035	0.199	0.030	0.01
3	0.25	1.10	0.030	0.199	0.025	0.00
4	0.33	1.50	0.041	0.199	0.035	0.01
5	0.42	1.50	0.041	0.199	0.035	0.01
6	0.50	1.80	0.049	0.199	0.042	0.01
7	0.58	1.50	0.041	0.199	0.035	0.01
8	0.67	1.80	0.049	0.199	0.042	0.01
9	0.75	1.80	0.049	0.199	0.042	0.01
10	0.83	1.50	0.041	0.199	0.035	0.01
11	0.92	1.60	0.043	0.199	0.037	0.01
12	1.00	1.80	0.049	0.199	0.042	0.01
13	1.08	2.20	0.060	0.199	0.051	0.01
14	1.17	2.20	0.060	0.199	0.051	0.01
15	1.25	2.20	0.060	0.199	0.051	0.01
16	1.33	2.00	0.054	0.199	0.046	0.01
17	1.42	2.60	0.070	0.199	0.060	0.01
18	1.50	2.70	0.073	0.199	0.062	0.01
19	1.58	2.40	0.065	0.199	0.055	0.01
20	1.67	2.70	0.073	0.199	0.062	0.01
21	1.75	3.30	0.089	0.199	0.076	0.01
22	1.83	3.10	0.084	0.199	0.072	0.01
23	1.92	2.90	0.078	0.199	0.067	0.01
24	2.00	3.00	0.081	0.199	0.069	0.01
25	2.08	3.10	0.084	0.199	0.072	0.01
26	2.17	4.20	0.114	0.199	0.097	0.02
27	2.25	5.00	0.135	0.199	0.115	0.02
28	2.33	3.50	0.095	0.199	0.081	0.01
29	2.42	6.80	0.184	0.199	0.157	0.03

30	2.50	7.30	0.198	0.199	0.169	0.03
31	2.58	8.20	0.222	0.199	---	0.02
32	2.67	5.90	0.160	0.199	0.136	0.02
33	2.75	2.00	0.054	0.199	0.046	0.01
34	2.83	1.80	0.049	0.199	0.042	0.01
35	2.92	1.80	0.049	0.199	0.042	0.01
36	3.00	0.60	0.016	0.199	0.014	0.00
Sum =	100.0			Sum =	0.4	

Flood volume = Effective rainfall 0.03(In)
times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.19(In)
Total soil loss = 0.021(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.23(In)
Flood volume = 155.4 Cubic Feet
Total soil loss = 928.4 Cubic Feet

Storm Event 2 Effective Rainfall = 0.427(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	1.30	0.067	0.199	0.057	0.01
2	0.17	1.30	0.067	0.199	0.057	0.01
3	0.25	1.10	0.056	0.199	0.048	0.01
4	0.33	1.50	0.077	0.199	0.066	0.01
5	0.42	1.50	0.077	0.199	0.066	0.01
6	0.50	1.80	0.092	0.199	0.079	0.01
7	0.58	1.50	0.077	0.199	0.066	0.01
8	0.67	1.80	0.092	0.199	0.079	0.01
9	0.75	1.80	0.092	0.199	0.079	0.01
10	0.83	1.50	0.077	0.199	0.066	0.01
11	0.92	1.60	0.082	0.199	0.070	0.01
12	1.00	1.80	0.092	0.199	0.079	0.01
13	1.08	2.20	0.113	0.199	0.096	0.02
14	1.17	2.20	0.113	0.199	0.096	0.02
15	1.25	2.20	0.113	0.199	0.096	0.02
16	1.33	2.00	0.103	0.199	0.087	0.02
17	1.42	2.60	0.133	0.199	0.114	0.02
18	1.50	2.70	0.138	0.199	0.118	0.02
19	1.58	2.40	0.123	0.199	0.105	0.02
20	1.67	2.70	0.138	0.199	0.118	0.02
21	1.75	3.30	0.169	0.199	0.144	0.02
22	1.83	3.10	0.159	0.199	0.136	0.02
23	1.92	2.90	0.149	0.199	0.127	0.02
24	2.00	3.00	0.154	0.199	0.131	0.02
25	2.08	3.10	0.159	0.199	0.136	0.02
26	2.17	4.20	0.215	0.199	---	0.02
27	2.25	5.00	0.256	0.199	---	0.06
28	2.33	3.50	0.179	0.199	0.153	0.03
29	2.42	6.80	0.349	0.199	---	0.15
30	2.50	7.30	0.374	0.199	---	0.18
31	2.58	8.20	0.420	0.199	---	0.22
32	2.67	5.90	0.303	0.199	---	0.10
33	2.75	2.00	0.103	0.199	0.087	0.02
34	2.83	1.80	0.092	0.199	0.079	0.01
35	2.92	1.80	0.092	0.199	0.079	0.01
36	3.00	0.60	0.031	0.199	0.026	0.00
Sum =	100.0			Sum =	1.2	

Flood volume = Effective rainfall 0.10(In)
times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.33(In)
Total soil loss = 0.036(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.43(In)
Flood volume = 479.3 Cubic Feet
Total soil loss = 1574.2 Cubic Feet

0+20	0.0002	0.01	Q				
0+25	0.0002	0.01	Q				
0+30	0.0003	0.01	Q				
0+35	0.0003	0.01	Q				
0+40	0.0004	0.01	Q				
0+45	0.0005	0.01	Q				
0+50	0.0005	0.01	Q				
0+55	0.0006	0.01	Q				
1+ 0	0.0007	0.01	Q				
1+ 5	0.0007	0.01	Q				
1+10	0.0008	0.01	Q				
1+15	0.0009	0.01	Q				
1+20	0.0010	0.01	Q				
1+25	0.0011	0.01	Q				
1+30	0.0011	0.01	Q				
1+35	0.0012	0.01	Q				
1+40	0.0013	0.01	Q				
1+45	0.0014	0.02	Q				
1+50	0.0016	0.02	Q				
1+55	0.0017	0.02	Q				
2+ 0	0.0018	0.02	Q				
2+ 5	0.0019	0.02	Q				
2+10	0.0020	0.02	Q				
2+15	0.0022	0.03	QV				
2+20	0.0024	0.02	QV				
2+25	0.0026	0.03	QV				
2+30	0.0028	0.04	QV				
2+35	0.0031	0.03	QV				
2+40	0.0033	0.03	QV				
2+45	0.0034	0.02	QV				
2+50	0.0035	0.01	QV				
2+55	0.0035	0.01	QV				
3+ 0	0.0036	0.01	QV				
3+ 5	0.0036	0.01	QV				
3+10	0.0037	0.01	QV				
3+15	0.0038	0.01	QV				
3+20	0.0039	0.01	QV				
3+25	0.0040	0.02	QV				
3+30	0.0041	0.02	QV				
3+35	0.0042	0.02	Q V				
3+40	0.0043	0.02	Q V				
3+45	0.0045	0.02	Q V				
3+50	0.0046	0.02	Q V				
3+55	0.0047	0.02	Q V				
4+ 0	0.0048	0.02	Q V				
4+ 5	0.0049	0.02	Q V				
4+10	0.0051	0.02	Q V				
4+15	0.0052	0.02	Q V				
4+20	0.0054	0.02	Q V				
4+25	0.0056	0.02	Q V				
4+30	0.0057	0.03	Q V				
4+35	0.0059	0.03	Q V				
4+40	0.0061	0.03	Q V				
4+45	0.0063	0.03	Q V				
4+50	0.0065	0.03	Q V				
4+55	0.0067	0.03	Q V				
5+ 0	0.0069	0.03	Q V				
5+ 5	0.0071	0.03	Q V				
5+10	0.0073	0.03	Q V				
5+15	0.0077	0.06	Q V				
5+20	0.0081	0.05	Q V				
5+25	0.0090	0.14	Q V				
5+30	0.0106	0.22	Q V				
5+35	0.0125	0.27	Q V				
5+40	0.0138	0.19	Q V				

5+45	0.0142	0.06	Q	V				
5+50	0.0144	0.02	Q	V				
5+55	0.0145	0.02	Q	V				
6+ 0	0.0145	0.01	Q	V				
6+ 5	0.0147	0.02	Q	V				
6+10	0.0150	0.04	Q	V				
6+15	0.0152	0.03	Q	V				
6+20	0.0153	0.02	Q	V				
6+25	0.0155	0.02	Q	V				
6+30	0.0159	0.06	Q	V				
6+35	0.0162	0.04	Q	V				
6+40	0.0165	0.06	Q	V				
6+45	0.0171	0.08	Q	V				
6+50	0.0174	0.04	Q	V				
6+55	0.0176	0.03	Q	V				
7+ 0	0.0180	0.06	Q	V				
7+ 5	0.0189	0.13	Q	V				
7+10	0.0199	0.15	Q	V				
7+15	0.0210	0.15	Q	V				
7+20	0.0219	0.13	Q	V				
7+25	0.0232	0.19	Q	V				
7+30	0.0248	0.24	Q	V				

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APRE2YR310.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Pre-development
3-Hr 10-Yr Storm Event

Drainage Area = 1.32(Ac.) = 0.002 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 408.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 87.50(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.077 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.017 Mi.
Difference in elevation = 16.34(Ft.)
Slope along watercourse = 211.4588 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.021 Hr.
Lag time = 1.24 Min.
25% of lag time = 0.31 Min.
40% of lag time = 0.50 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 3 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	0.88	1.16

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	2.20	2.91

STORM EVENT (YEAR) = 10.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 0.877(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 2.200(In)

Point rain (area averaged) = 1.421(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 1.421(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 1.324 83.00 0.059
 Total Area Entered = 1.32(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-2 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 83.0 83.0 0.210 0.059 0.199 1.000 0.199

Sum (F) = 0.199

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.199

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.099

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.853

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	402.223	65.137	0.869
2	0.167	804.446	34.863	0.465
Sum = 100.000			Sum=	1.334

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	1.30	0.222	0.199	---	0.02
2	0.17	1.30	0.222	0.199	---	0.02
3	0.25	1.10	0.188	0.199	0.160	0.03
4	0.33	1.50	0.256	0.199	---	0.06
5	0.42	1.50	0.256	0.199	---	0.06
6	0.50	1.80	0.307	0.199	---	0.11
7	0.58	1.50	0.256	0.199	---	0.06
8	0.67	1.80	0.307	0.199	---	0.11
9	0.75	1.80	0.307	0.199	---	0.11
10	0.83	1.50	0.256	0.199	---	0.06
11	0.92	1.60	0.273	0.199	---	0.07
12	1.00	1.80	0.307	0.199	---	0.11
13	1.08	2.20	0.375	0.199	---	0.18
14	1.17	2.20	0.375	0.199	---	0.18
15	1.25	2.20	0.375	0.199	---	0.18
16	1.33	2.00	0.341	0.199	---	0.14
17	1.42	2.60	0.443	0.199	---	0.24
18	1.50	2.70	0.460	0.199	---	0.26
19	1.58	2.40	0.409	0.199	---	0.21
20	1.67	2.70	0.460	0.199	---	0.26
21	1.75	3.30	0.563	0.199	---	0.36
22	1.83	3.10	0.529	0.199	---	0.33
23	1.92	2.90	0.495	0.199	---	0.30
24	2.00	3.00	0.512	0.199	---	0.31
25	2.08	3.10	0.529	0.199	---	0.33
26	2.17	4.20	0.716	0.199	---	0.52
27	2.25	5.00	0.853	0.199	---	0.65
28	2.33	3.50	0.597	0.199	---	0.40
29	2.42	6.80	1.160	0.199	---	0.96
30	2.50	7.30	1.245	0.199	---	1.05
31	2.58	8.20	1.399	0.199	---	1.20
32	2.67	5.90	1.006	0.199	---	0.81
33	2.75	2.00	0.341	0.199	---	0.14

34 2.83 1.80 0.307 0.199 --- 0.11
 35 2.92 1.80 0.307 0.199 --- 0.11
 36 3.00 0.60 0.102 0.199 0.087 0.02

Sum = 100.0 Sum = 10.1

Flood volume = Effective rainfall 0.84(In)
 times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.1(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.58(In)
 Total soil loss = 0.064(Ac.Ft)
 Total rainfall = 1.42(In)
 Flood volume = 4026.6 Cubic Feet
 Total soil loss = 2804.3 Cubic Feet

 Peak flow rate of this hydrograph = 1.530(CFS)

+++++

3 - HOUR STORM
 Runoff Hydrograph

 Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m)	Volume	Ac.Ft	Q(CFS)	0	2.5	5.0	7.5	10.0
0+5	0.0001	0.02	Q					
0+10	0.0004	0.03	Q					
0+15	0.0006	0.03	Q					
0+20	0.0010	0.06	Q					
0+25	0.0015	0.08	Q					
0+30	0.0024	0.12	QV					
0+35	0.0031	0.10	QV					
0+40	0.0039	0.12	QV					
0+45	0.0049	0.14	QV					
0+50	0.0056	0.10	QV					
0+55	0.0062	0.09	QV					
1+0	0.0071	0.13	Q V					
1+5	0.0085	0.20	Q V					
1+10	0.0101	0.24	Q V					
1+15	0.0118	0.24	Q V					
1+20	0.0132	0.21	Q V					
1+25	0.0151	0.28	Q V					
1+30	0.0174	0.34	Q V					
1+35	0.0195	0.31	Q V					
1+40	0.0218	0.33	Q V					
1+45	0.0248	0.44	Q V					
1+50	0.0280	0.46	Q V					
1+55	0.0308	0.41	Q V					
2+0	0.0336	0.41	Q V					
2+5	0.0366	0.43	Q V					
2+10	0.0407	0.60	Q V					
2+15	0.0463	0.81	Q V					
2+20	0.0508	0.65	Q V					
2+25	0.0578	1.02	Q V					
2+30	0.0672	1.36	Q V					
2+35	0.0777	1.53	Q V					
2+40	0.0864	1.26	Q V					
2+45	0.0899	0.50	Q V					
2+50	0.0910	0.16	Q					V
2+55	0.0920	0.14	Q					V
3+0	0.0924	0.06	Q					V
3+5	0.0924	0.01	Q					V

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APRE2YR62.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Pre-development
6-Hr 2-Yr Storm Event

Drainage Area = 1.32(Ac.) = 0.002 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 408.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 87.50(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.077 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.017 Mi.
Difference in elevation = 16.34(Ft.)
Slope along watercourse = 211.4588 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.021 Hr.
Lag time = 1.24 Min.
25% of lag time = 0.31 Min.
40% of lag time = 0.50 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 6 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	1.27	1.68

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	3.12	4.13

STORM EVENT (YEAR) = 2.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 1.270(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 3.120(In)

Point rain (area averaged) = 1.270(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 1.270(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 1.324 83.00 0.059
 Total Area Entered = 1.32(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-2 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 83.0 83.0 0.210 0.059 0.199 1.000 0.199

Sum (F) = 0.199

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.199

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.099

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.853

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	402.223	65.137	0.869
2	0.167	804.446	34.863	0.465
Sum = 100.000			Sum=	1.334

Storm Event 3 Effective Rainfall = 0.241(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Loss rate(In./Hr) Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.50	0.014	0.199	0.012	0.00
2	0.17	0.60	0.017	0.199	0.015	0.00
3	0.25	0.60	0.017	0.199	0.015	0.00
4	0.33	0.60	0.017	0.199	0.015	0.00
5	0.42	0.60	0.017	0.199	0.015	0.00
6	0.50	0.70	0.020	0.199	0.017	0.00
7	0.58	0.70	0.020	0.199	0.017	0.00
8	0.67	0.70	0.020	0.199	0.017	0.00
9	0.75	0.70	0.020	0.199	0.017	0.00
10	0.83	0.70	0.020	0.199	0.017	0.00
11	0.92	0.70	0.020	0.199	0.017	0.00
12	1.00	0.80	0.023	0.199	0.020	0.00
13	1.08	0.80	0.023	0.199	0.020	0.00
14	1.17	0.80	0.023	0.199	0.020	0.00
15	1.25	0.80	0.023	0.199	0.020	0.00
16	1.33	0.80	0.023	0.199	0.020	0.00
17	1.42	0.80	0.023	0.199	0.020	0.00
18	1.50	0.80	0.023	0.199	0.020	0.00
19	1.58	0.80	0.023	0.199	0.020	0.00
20	1.67	0.80	0.023	0.199	0.020	0.00
21	1.75	0.80	0.023	0.199	0.020	0.00
22	1.83	0.80	0.023	0.199	0.020	0.00
23	1.92	0.80	0.023	0.199	0.020	0.00
24	2.00	0.90	0.026	0.199	0.022	0.00
25	2.08	0.80	0.023	0.199	0.020	0.00
26	2.17	0.90	0.026	0.199	0.022	0.00
27	2.25	0.90	0.026	0.199	0.022	0.00
28	2.33	0.90	0.026	0.199	0.022	0.00
29	2.42	0.90	0.026	0.199	0.022	0.00

30	2.50	0.90	0.026	0.199	0.022	0.00
31	2.58	0.90	0.026	0.199	0.022	0.00
32	2.67	0.90	0.026	0.199	0.022	0.00
33	2.75	1.00	0.029	0.199	0.025	0.00
34	2.83	1.00	0.029	0.199	0.025	0.00
35	2.92	1.00	0.029	0.199	0.025	0.00
36	3.00	1.00	0.029	0.199	0.025	0.00
37	3.08	1.00	0.029	0.199	0.025	0.00
38	3.17	1.10	0.032	0.199	0.027	0.00
39	3.25	1.10	0.032	0.199	0.027	0.00
40	3.33	1.10	0.032	0.199	0.027	0.00
41	3.42	1.20	0.035	0.199	0.030	0.01
42	3.50	1.30	0.038	0.199	0.032	0.01
43	3.58	1.40	0.041	0.199	0.035	0.01
44	3.67	1.40	0.041	0.199	0.035	0.01
45	3.75	1.50	0.043	0.199	0.037	0.01
46	3.83	1.50	0.043	0.199	0.037	0.01
47	3.92	1.60	0.046	0.199	0.040	0.01
48	4.00	1.60	0.046	0.199	0.040	0.01
49	4.08	1.70	0.049	0.199	0.042	0.01
50	4.17	1.80	0.052	0.199	0.044	0.01
51	4.25	1.90	0.055	0.199	0.047	0.01
52	4.33	2.00	0.058	0.199	0.049	0.01
53	4.42	2.10	0.061	0.199	0.052	0.01
54	4.50	2.10	0.061	0.199	0.052	0.01
55	4.58	2.20	0.064	0.199	0.054	0.01
56	4.67	2.30	0.067	0.199	0.057	0.01
57	4.75	2.40	0.069	0.199	0.059	0.01
58	4.83	2.40	0.069	0.199	0.059	0.01
59	4.92	2.50	0.072	0.199	0.062	0.01
60	5.00	2.60	0.075	0.199	0.064	0.01
61	5.08	3.10	0.090	0.199	0.077	0.01
62	5.17	3.60	0.104	0.199	0.089	0.02
63	5.25	3.90	0.113	0.199	0.096	0.02
64	5.33	4.20	0.122	0.199	0.104	0.02
65	5.42	4.70	0.136	0.199	0.116	0.02
66	5.50	5.60	0.162	0.199	0.138	0.02
67	5.58	1.90	0.055	0.199	0.047	0.01
68	5.67	0.90	0.026	0.199	0.022	0.00
69	5.75	0.60	0.017	0.199	0.015	0.00
70	5.83	0.50	0.014	0.199	0.012	0.00
71	5.92	0.30	0.009	0.199	0.007	0.00
72	6.00	0.20	0.006	0.199	0.005	0.00
Sum =	100.0			Sum =	0.4	

Flood volume = Effective rainfall 0.04(In)
times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.21(In)
Total soil loss = 0.023(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.24(In)
Flood volume = 170.2 Cubic Feet
Total soil loss = 989.5 Cubic Feet

Storm Event 2 Effective Rainfall = 0.457(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.50	0.027	0.199	0.023	0.00
2	0.17	0.60	0.033	0.199	0.028	0.00
3	0.25	0.60	0.033	0.199	0.028	0.00
4	0.33	0.60	0.033	0.199	0.028	0.00
5	0.42	0.60	0.033	0.199	0.028	0.00
6	0.50	0.70	0.038	0.199	0.033	0.01
7	0.58	0.70	0.038	0.199	0.033	0.01
8	0.67	0.70	0.038	0.199	0.033	0.01

9	0.75	0.70	0.038	0.199	0.033	0.01
10	0.83	0.70	0.038	0.199	0.033	0.01
11	0.92	0.70	0.038	0.199	0.033	0.01
12	1.00	0.80	0.044	0.199	0.037	0.01
13	1.08	0.80	0.044	0.199	0.037	0.01
14	1.17	0.80	0.044	0.199	0.037	0.01
15	1.25	0.80	0.044	0.199	0.037	0.01
16	1.33	0.80	0.044	0.199	0.037	0.01
17	1.42	0.80	0.044	0.199	0.037	0.01
18	1.50	0.80	0.044	0.199	0.037	0.01
19	1.58	0.80	0.044	0.199	0.037	0.01
20	1.67	0.80	0.044	0.199	0.037	0.01
21	1.75	0.80	0.044	0.199	0.037	0.01
22	1.83	0.80	0.044	0.199	0.037	0.01
23	1.92	0.80	0.044	0.199	0.037	0.01
24	2.00	0.90	0.049	0.199	0.042	0.01
25	2.08	0.80	0.044	0.199	0.037	0.01
26	2.17	0.90	0.049	0.199	0.042	0.01
27	2.25	0.90	0.049	0.199	0.042	0.01
28	2.33	0.90	0.049	0.199	0.042	0.01
29	2.42	0.90	0.049	0.199	0.042	0.01
30	2.50	0.90	0.049	0.199	0.042	0.01
31	2.58	0.90	0.049	0.199	0.042	0.01
32	2.67	0.90	0.049	0.199	0.042	0.01
33	2.75	1.00	0.055	0.199	0.047	0.01
34	2.83	1.00	0.055	0.199	0.047	0.01
35	2.92	1.00	0.055	0.199	0.047	0.01
36	3.00	1.00	0.055	0.199	0.047	0.01
37	3.08	1.00	0.055	0.199	0.047	0.01
38	3.17	1.10	0.060	0.199	0.051	0.01
39	3.25	1.10	0.060	0.199	0.051	0.01
40	3.33	1.10	0.060	0.199	0.051	0.01
41	3.42	1.20	0.066	0.199	0.056	0.01
42	3.50	1.30	0.071	0.199	0.061	0.01
43	3.58	1.40	0.077	0.199	0.066	0.01
44	3.67	1.40	0.077	0.199	0.066	0.01
45	3.75	1.50	0.082	0.199	0.070	0.01
46	3.83	1.50	0.082	0.199	0.070	0.01
47	3.92	1.60	0.088	0.199	0.075	0.01
48	4.00	1.60	0.088	0.199	0.075	0.01
49	4.08	1.70	0.093	0.199	0.080	0.01
50	4.17	1.80	0.099	0.199	0.084	0.01
51	4.25	1.90	0.104	0.199	0.089	0.02
52	4.33	2.00	0.110	0.199	0.094	0.02
53	4.42	2.10	0.115	0.199	0.098	0.02
54	4.50	2.10	0.115	0.199	0.098	0.02
55	4.58	2.20	0.121	0.199	0.103	0.02
56	4.67	2.30	0.126	0.199	0.108	0.02
57	4.75	2.40	0.132	0.199	0.112	0.02
58	4.83	2.40	0.132	0.199	0.112	0.02
59	4.92	2.50	0.137	0.199	0.117	0.02
60	5.00	2.60	0.143	0.199	0.122	0.02
61	5.08	3.10	0.170	0.199	0.145	0.02
62	5.17	3.60	0.198	0.199	0.169	0.03
63	5.25	3.90	0.214	0.199	---	0.02
64	5.33	4.20	0.230	0.199	---	0.03
65	5.42	4.70	0.258	0.199	---	0.06
66	5.50	5.60	0.307	0.199	---	0.11
67	5.58	1.90	0.104	0.199	0.089	0.02
68	5.67	0.90	0.049	0.199	0.042	0.01
69	5.75	0.60	0.033	0.199	0.028	0.00
70	5.83	0.50	0.027	0.199	0.023	0.00
71	5.92	0.30	0.016	0.199	0.014	0.00
72	6.00	0.20	0.011	0.199	0.009	0.00
Sum =	100.0			Sum =	0.9	

Flood volume = Effective rainfall 0.07(In)
 times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.38(In)
 Total soil loss = 0.042(Ac.Ft)
 Total rainfall = 0.46(In)
 Flood volume = 349.3 Cubic Feet
 Total soil loss = 1848.1 Cubic Feet

Storm Event 1 Effective Rainfall = 1.270(In)

Unit	Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr)		Effective (In/Hr)
				Max	Low	
1	0.08	0.50	0.076	0.199	0.065	0.01
2	0.17	0.60	0.091	0.199	0.078	0.01
3	0.25	0.60	0.091	0.199	0.078	0.01
4	0.33	0.60	0.091	0.199	0.078	0.01
5	0.42	0.60	0.091	0.199	0.078	0.01
6	0.50	0.70	0.107	0.199	0.091	0.02
7	0.58	0.70	0.107	0.199	0.091	0.02
8	0.67	0.70	0.107	0.199	0.091	0.02
9	0.75	0.70	0.107	0.199	0.091	0.02
10	0.83	0.70	0.107	0.199	0.091	0.02
11	0.92	0.70	0.107	0.199	0.091	0.02
12	1.00	0.80	0.122	0.199	0.104	0.02
13	1.08	0.80	0.122	0.199	0.104	0.02
14	1.17	0.80	0.122	0.199	0.104	0.02
15	1.25	0.80	0.122	0.199	0.104	0.02
16	1.33	0.80	0.122	0.199	0.104	0.02
17	1.42	0.80	0.122	0.199	0.104	0.02
18	1.50	0.80	0.122	0.199	0.104	0.02
19	1.58	0.80	0.122	0.199	0.104	0.02
20	1.67	0.80	0.122	0.199	0.104	0.02
21	1.75	0.80	0.122	0.199	0.104	0.02
22	1.83	0.80	0.122	0.199	0.104	0.02
23	1.92	0.80	0.122	0.199	0.104	0.02
24	2.00	0.90	0.137	0.199	0.117	0.02
25	2.08	0.80	0.122	0.199	0.104	0.02
26	2.17	0.90	0.137	0.199	0.117	0.02
27	2.25	0.90	0.137	0.199	0.117	0.02
28	2.33	0.90	0.137	0.199	0.117	0.02
29	2.42	0.90	0.137	0.199	0.117	0.02
30	2.50	0.90	0.137	0.199	0.117	0.02
31	2.58	0.90	0.137	0.199	0.117	0.02
32	2.67	0.90	0.137	0.199	0.117	0.02
33	2.75	1.00	0.152	0.199	0.130	0.02
34	2.83	1.00	0.152	0.199	0.130	0.02
35	2.92	1.00	0.152	0.199	0.130	0.02
36	3.00	1.00	0.152	0.199	0.130	0.02
37	3.08	1.00	0.152	0.199	0.130	0.02
38	3.17	1.10	0.168	0.199	0.143	0.02
39	3.25	1.10	0.168	0.199	0.143	0.02
40	3.33	1.10	0.168	0.199	0.143	0.02
41	3.42	1.20	0.183	0.199	0.156	0.03
42	3.50	1.30	0.198	0.199	0.169	0.03
43	3.58	1.40	0.213	0.199	---	0.01
44	3.67	1.40	0.213	0.199	---	0.01
45	3.75	1.50	0.229	0.199	---	0.03
46	3.83	1.50	0.229	0.199	---	0.03
47	3.92	1.60	0.244	0.199	---	0.05
48	4.00	1.60	0.244	0.199	---	0.05
49	4.08	1.70	0.259	0.199	---	0.06
50	4.17	1.80	0.274	0.199	---	0.08
51	4.25	1.90	0.290	0.199	---	0.09
52	4.33	2.00	0.305	0.199	---	0.11

53	4.42	2.10	0.320	0.199	---	0.12
54	4.50	2.10	0.320	0.199	---	0.12
55	4.58	2.20	0.335	0.199	---	0.14
56	4.67	2.30	0.351	0.199	---	0.15
57	4.75	2.40	0.366	0.199	---	0.17
58	4.83	2.40	0.366	0.199	---	0.17
59	4.92	2.50	0.381	0.199	---	0.18
60	5.00	2.60	0.396	0.199	---	0.20
61	5.08	3.10	0.472	0.199	---	0.27
62	5.17	3.60	0.549	0.199	---	0.35
63	5.25	3.90	0.594	0.199	---	0.40
64	5.33	4.20	0.640	0.199	---	0.44
65	5.42	4.70	0.716	0.199	---	0.52
66	5.50	5.60	0.853	0.199	---	0.65
67	5.58	1.90	0.290	0.199	---	0.09
68	5.67	0.90	0.137	0.199	0.117	0.02
69	5.75	0.60	0.091	0.199	0.078	0.01
70	5.83	0.50	0.076	0.199	0.065	0.01
71	5.92	0.30	0.046	0.199	0.039	0.01
72	6.00	0.20	0.030	0.199	0.026	0.00
Sum =	100.0			Sum =	5.3	

Flood volume = Effective rainfall 0.44(In)
times area 1.3(Ac.)/((In)/(Ft.)) = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.83(In)
Total soil loss = 0.091(Ac.Ft)
Total rainfall = 1.27(In)
Flood volume = 2135.7 Cubic Feet
Total soil loss = 3968.1 Cubic Feet

Peak flow rate of this hydrograph = 0.810(CFS)

++++
TOTAL OF: 3 6-HOUR STORM EVENTS
Runoff Hydrograph

Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m)	Volume Ac.Ft	Q(CFS)	0	2.5	5.0	7.5	10.0
0+5	0.0000	0.00	Q				
0+10	0.0000	0.00	Q				
0+15	0.0001	0.00	Q				
0+20	0.0001	0.00	Q				
0+25	0.0001	0.00	Q				
0+30	0.0001	0.00	Q				
0+35	0.0002	0.00	Q				
0+40	0.0002	0.00	Q				
0+45	0.0002	0.00	Q				
0+50	0.0002	0.00	Q				
0+55	0.0003	0.00	Q				
1+0	0.0003	0.00	Q				
1+5	0.0003	0.00	Q				
1+10	0.0004	0.00	Q				
1+15	0.0004	0.00	Q				
1+20	0.0004	0.00	Q				
1+25	0.0005	0.00	Q				
1+30	0.0005	0.00	Q				
1+35	0.0005	0.00	Q				
1+40	0.0005	0.00	Q				
1+45	0.0006	0.00	Q				
1+50	0.0006	0.00	Q				
1+55	0.0006	0.00	Q				
2+0	0.0007	0.00	Q				
2+5	0.0007	0.00	Q				

2+10	0.0007	0.00 Q				
2+15	0.0008	0.01 Q				
2+20	0.0008	0.01 Q				
2+25	0.0008	0.01 Q				
2+30	0.0009	0.01 Q				
2+35	0.0009	0.01 Q				
2+40	0.0010	0.01 Q				
2+45	0.0010	0.01 Q				
2+50	0.0010	0.01 Q				
2+55	0.0011	0.01 Q				
3+ 0	0.0011	0.01 Q				
3+ 5	0.0011	0.01 Q				
3+10	0.0012	0.01 Q				
3+15	0.0012	0.01 Q				
3+20	0.0013	0.01 Q				
3+25	0.0013	0.01 Q				
3+30	0.0014	0.01 Q				
3+35	0.0014	0.01 Q				
3+40	0.0015	0.01 Q				
3+45	0.0015	0.01 QV				
3+50	0.0016	0.01 QV				
3+55	0.0017	0.01 QV				
4+ 0	0.0017	0.01 QV				
4+ 5	0.0018	0.01 QV				
4+10	0.0019	0.01 QV				
4+15	0.0019	0.01 QV				
4+20	0.0020	0.01 QV				
4+25	0.0021	0.01 QV				
4+30	0.0022	0.01 QV				
4+35	0.0022	0.01 QV				
4+40	0.0023	0.01 QV				
4+45	0.0024	0.01 QV				
4+50	0.0025	0.01 QV				
4+55	0.0026	0.01 QV				
5+ 0	0.0027	0.01 QV				
5+ 5	0.0028	0.02 QV				
5+10	0.0030	0.02 QV				
5+15	0.0031	0.02 Q V				
5+20	0.0033	0.02 Q V				
5+25	0.0035	0.03 Q V				
5+30	0.0037	0.03 Q V				
5+35	0.0038	0.02 Q V				
5+40	0.0038	0.01 Q V				
5+45	0.0039	0.00 Q V				
5+50	0.0039	0.00 Q V				
5+55	0.0039	0.00 Q V				
6+ 0	0.0039	0.00 Q V				
6+ 5	0.0039	0.00 Q V				
6+10	0.0040	0.01 Q V				
6+15	0.0040	0.01 Q V				
6+20	0.0041	0.01 Q V				
6+25	0.0041	0.01 Q V				
6+30	0.0042	0.01 Q V				
6+35	0.0042	0.01 Q V				
6+40	0.0043	0.01 Q V				
6+45	0.0043	0.01 Q V				
6+50	0.0044	0.01 Q V				
6+55	0.0044	0.01 Q V				
7+ 0	0.0045	0.01 Q V				
7+ 5	0.0045	0.01 Q V				
7+10	0.0046	0.01 Q V				
7+15	0.0046	0.01 Q V				
7+20	0.0047	0.01 Q V				
7+25	0.0048	0.01 Q V				
7+30	0.0048	0.01 Q V				

7+35	0.0049	0.01	Q	V				
7+40	0.0049	0.01	Q	V				
7+45	0.0050	0.01	Q	V				
7+50	0.0051	0.01	Q	V				
7+55	0.0051	0.01	Q	V				
8+ 0	0.0052	0.01	Q	V				
8+ 5	0.0052	0.01	Q	V				
8+10	0.0053	0.01	Q	V				
8+15	0.0054	0.01	Q	V				
8+20	0.0054	0.01	Q	V				
8+25	0.0055	0.01	Q	V				
8+30	0.0056	0.01	Q	V				
8+35	0.0056	0.01	Q	V				
8+40	0.0057	0.01	Q	V				
8+45	0.0058	0.01	Q	V				
8+50	0.0059	0.01	Q	V				
8+55	0.0059	0.01	Q	V				
9+ 0	0.0060	0.01	Q	V				
9+ 5	0.0061	0.01	Q	V				
9+10	0.0062	0.01	Q	V				
9+15	0.0062	0.01	Q	V				
9+20	0.0063	0.01	Q	V				
9+25	0.0064	0.01	Q	V				
9+30	0.0065	0.01	Q	V				
9+35	0.0066	0.01	Q	V				
9+40	0.0067	0.02	Q	V				
9+45	0.0068	0.02	Q	V				
9+50	0.0069	0.02	Q	V				
9+55	0.0070	0.02	Q	V				
10+ 0	0.0072	0.02	Q	V				
10+ 5	0.0073	0.02	Q	V				
10+10	0.0074	0.02	Q	V				
10+15	0.0076	0.02	Q	V				
10+20	0.0077	0.02	Q	V				
10+25	0.0079	0.02	Q	V				
10+30	0.0080	0.02	Q	V				
10+35	0.0082	0.02	Q	V				
10+40	0.0083	0.02	Q	V				
10+45	0.0085	0.03	Q	V				
10+50	0.0087	0.03	Q	V				
10+55	0.0089	0.03	Q	V				
11+ 0	0.0091	0.03	Q	V				
11+ 5	0.0093	0.03	Q	V				
11+10	0.0095	0.04	Q	V				
11+15	0.0097	0.03	Q	V				
11+20	0.0100	0.03	Q	V				
11+25	0.0104	0.07	Q	V				
11+30	0.0112	0.12	Q	V				
11+35	0.0117	0.06	Q	V				
11+40	0.0118	0.01	Q	V				
11+45	0.0118	0.01	Q	V				
11+50	0.0119	0.01	Q	V				
11+55	0.0119	0.00	Q	V				
12+ 0	0.0119	0.00	Q	V				
12+ 5	0.0120	0.01	Q	V				
12+10	0.0121	0.02	Q	V				
12+15	0.0122	0.02	Q	V				
12+20	0.0123	0.02	Q	V				
12+25	0.0125	0.02	Q	V				
12+30	0.0126	0.02	Q	V				
12+35	0.0128	0.02	Q	V				
12+40	0.0129	0.02	Q	V				
12+45	0.0130	0.02	Q	V				
12+50	0.0132	0.02	Q	V				
12+55	0.0133	0.02	Q	V				

13+ 0	0.0135	0.02	Q	V				
13+ 5	0.0137	0.02	Q	V				
13+10	0.0138	0.02	Q	V				
13+15	0.0140	0.02	Q	V				
13+20	0.0141	0.02	Q	V				
13+25	0.0143	0.02	Q	V				
13+30	0.0145	0.02	Q	V				
13+35	0.0146	0.02	Q	V				
13+40	0.0148	0.02	Q	V				
13+45	0.0150	0.02	Q	V				
13+50	0.0151	0.02	Q	V				
13+55	0.0153	0.02	Q	V				
14+ 0	0.0155	0.03	Q	V				
14+ 5	0.0156	0.02	Q	V				
14+10	0.0158	0.03	Q	V				
14+15	0.0160	0.03	Q	V				
14+20	0.0162	0.03	Q	V				
14+25	0.0164	0.03	Q	V				
14+30	0.0166	0.03	Q	V				
14+35	0.0167	0.03	Q	V				
14+40	0.0169	0.03	Q	V				
14+45	0.0171	0.03	Q	V				
14+50	0.0173	0.03	Q	V				
14+55	0.0175	0.03	Q	V				
15+ 0	0.0178	0.03	Q	V				
15+ 5	0.0180	0.03	Q	V				
15+10	0.0182	0.03	Q	V				
15+15	0.0184	0.03	Q	V				
15+20	0.0186	0.03	Q	V				
15+25	0.0189	0.03	Q	V				
15+30	0.0191	0.04	Q	V				
15+35	0.0193	0.03	Q	V				
15+40	0.0194	0.02	Q	V				
15+45	0.0197	0.03	Q	V				
15+50	0.0199	0.04	Q	V				
15+55	0.0203	0.05	Q	V				
16+ 0	0.0207	0.06	Q	V				
16+ 5	0.0212	0.07	Q	V				
16+10	0.0219	0.09	Q	V				
16+15	0.0227	0.11	Q	V				
16+20	0.0236	0.13	Q	V				
16+25	0.0247	0.15	Q	V				
16+30	0.0258	0.16	Q	V				
16+35	0.0270	0.18	Q	V				
16+40	0.0283	0.20	Q	V				
16+45	0.0298	0.22	Q	V				
16+50	0.0314	0.22	Q	V				
16+55	0.0330	0.24	Q	V				
17+ 0	0.0348	0.26	Q		V			
17+ 5	0.0370	0.33	Q		V			
17+10	0.0400	0.43	Q		V			
17+15	0.0435	0.51	Q		V			
17+20	0.0474	0.57	Q					

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APRE2YR65.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Pre-development
6-Hr 5-Year Storm Event

Drainage Area = 1.32(Ac.) = 0.002 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 408.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 87.50(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.077 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.017 Mi.
Difference in elevation = 16.34(Ft.)
Slope along watercourse = 211.4588 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.021 Hr.
Lag time = 1.24 Min.
25% of lag time = 0.31 Min.
40% of lag time = 0.50 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 6 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	1.27	1.68

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	3.12	4.13

STORM EVENT (YEAR) = 5.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 1.270(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 3.120(In)

Point rain (area averaged) = 1.703(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 1.703(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 1.324 83.00 0.059
 Total Area Entered = 1.32(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-2 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 83.0 83.0 0.210 0.059 0.199 1.000 0.199

Sum (F) = 0.199

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.199

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.099

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.853

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	402.223	65.137	0.869
2	0.167	804.446	34.863	0.465
Sum = 100.000			Sum=	1.334

Storm Event 3 Effective Rainfall = 0.324(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Loss rate(In./Hr) Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.50	0.019	0.199	0.017	0.00
2	0.17	0.60	0.023	0.199	0.020	0.00
3	0.25	0.60	0.023	0.199	0.020	0.00
4	0.33	0.60	0.023	0.199	0.020	0.00
5	0.42	0.60	0.023	0.199	0.020	0.00
6	0.50	0.70	0.027	0.199	0.023	0.00
7	0.58	0.70	0.027	0.199	0.023	0.00
8	0.67	0.70	0.027	0.199	0.023	0.00
9	0.75	0.70	0.027	0.199	0.023	0.00
10	0.83	0.70	0.027	0.199	0.023	0.00
11	0.92	0.70	0.027	0.199	0.023	0.00
12	1.00	0.80	0.031	0.199	0.027	0.00
13	1.08	0.80	0.031	0.199	0.027	0.00
14	1.17	0.80	0.031	0.199	0.027	0.00
15	1.25	0.80	0.031	0.199	0.027	0.00
16	1.33	0.80	0.031	0.199	0.027	0.00
17	1.42	0.80	0.031	0.199	0.027	0.00
18	1.50	0.80	0.031	0.199	0.027	0.00
19	1.58	0.80	0.031	0.199	0.027	0.00
20	1.67	0.80	0.031	0.199	0.027	0.00
21	1.75	0.80	0.031	0.199	0.027	0.00
22	1.83	0.80	0.031	0.199	0.027	0.00
23	1.92	0.80	0.031	0.199	0.027	0.00
24	2.00	0.90	0.035	0.199	0.030	0.01
25	2.08	0.80	0.031	0.199	0.027	0.00
26	2.17	0.90	0.035	0.199	0.030	0.01
27	2.25	0.90	0.035	0.199	0.030	0.01
28	2.33	0.90	0.035	0.199	0.030	0.01
29	2.42	0.90	0.035	0.199	0.030	0.01

30	2.50	0.90	0.035	0.199	0.030	0.01
31	2.58	0.90	0.035	0.199	0.030	0.01
32	2.67	0.90	0.035	0.199	0.030	0.01
33	2.75	1.00	0.039	0.199	0.033	0.01
34	2.83	1.00	0.039	0.199	0.033	0.01
35	2.92	1.00	0.039	0.199	0.033	0.01
36	3.00	1.00	0.039	0.199	0.033	0.01
37	3.08	1.00	0.039	0.199	0.033	0.01
38	3.17	1.10	0.043	0.199	0.036	0.01
39	3.25	1.10	0.043	0.199	0.036	0.01
40	3.33	1.10	0.043	0.199	0.036	0.01
41	3.42	1.20	0.047	0.199	0.040	0.01
42	3.50	1.30	0.050	0.199	0.043	0.01
43	3.58	1.40	0.054	0.199	0.046	0.01
44	3.67	1.40	0.054	0.199	0.046	0.01
45	3.75	1.50	0.058	0.199	0.050	0.01
46	3.83	1.50	0.058	0.199	0.050	0.01
47	3.92	1.60	0.062	0.199	0.053	0.01
48	4.00	1.60	0.062	0.199	0.053	0.01
49	4.08	1.70	0.066	0.199	0.056	0.01
50	4.17	1.80	0.070	0.199	0.060	0.01
51	4.25	1.90	0.074	0.199	0.063	0.01
52	4.33	2.00	0.078	0.199	0.066	0.01
53	4.42	2.10	0.082	0.199	0.070	0.01
54	4.50	2.10	0.082	0.199	0.070	0.01
55	4.58	2.20	0.085	0.199	0.073	0.01
56	4.67	2.30	0.089	0.199	0.076	0.01
57	4.75	2.40	0.093	0.199	0.080	0.01
58	4.83	2.40	0.093	0.199	0.080	0.01
59	4.92	2.50	0.097	0.199	0.083	0.01
60	5.00	2.60	0.101	0.199	0.086	0.01
61	5.08	3.10	0.120	0.199	0.103	0.02
62	5.17	3.60	0.140	0.199	0.119	0.02
63	5.25	3.90	0.151	0.199	0.129	0.02
64	5.33	4.20	0.163	0.199	0.139	0.02
65	5.42	4.70	0.183	0.199	0.156	0.03
66	5.50	5.60	0.217	0.199	---	0.02
67	5.58	1.90	0.074	0.199	0.063	0.01
68	5.67	0.90	0.035	0.199	0.030	0.01
69	5.75	0.60	0.023	0.199	0.020	0.00
70	5.83	0.50	0.019	0.199	0.017	0.00
71	5.92	0.30	0.012	0.199	0.010	0.00
72	6.00	0.20	0.008	0.199	0.007	0.00
Sum =	100.0			Sum =	0.6	

Flood volume = Effective rainfall 0.05(In)
times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.28(In)
Total soil loss = 0.031(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.32(In)
Flood volume = 223.1 Cubic Feet
Total soil loss = 1332.3 Cubic Feet

Storm Event 2 Effective Rainfall = 0.613(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.50	0.037	0.199	0.031	0.01
2	0.17	0.60	0.044	0.199	0.038	0.01
3	0.25	0.60	0.044	0.199	0.038	0.01
4	0.33	0.60	0.044	0.199	0.038	0.01
5	0.42	0.60	0.044	0.199	0.038	0.01
6	0.50	0.70	0.052	0.199	0.044	0.01
7	0.58	0.70	0.052	0.199	0.044	0.01
8	0.67	0.70	0.052	0.199	0.044	0.01

9	0.75	0.70	0.052	0.199	0.044	0.01
10	0.83	0.70	0.052	0.199	0.044	0.01
11	0.92	0.70	0.052	0.199	0.044	0.01
12	1.00	0.80	0.059	0.199	0.050	0.01
13	1.08	0.80	0.059	0.199	0.050	0.01
14	1.17	0.80	0.059	0.199	0.050	0.01
15	1.25	0.80	0.059	0.199	0.050	0.01
16	1.33	0.80	0.059	0.199	0.050	0.01
17	1.42	0.80	0.059	0.199	0.050	0.01
18	1.50	0.80	0.059	0.199	0.050	0.01
19	1.58	0.80	0.059	0.199	0.050	0.01
20	1.67	0.80	0.059	0.199	0.050	0.01
21	1.75	0.80	0.059	0.199	0.050	0.01
22	1.83	0.80	0.059	0.199	0.050	0.01
23	1.92	0.80	0.059	0.199	0.050	0.01
24	2.00	0.90	0.066	0.199	0.057	0.01
25	2.08	0.80	0.059	0.199	0.050	0.01
26	2.17	0.90	0.066	0.199	0.057	0.01
27	2.25	0.90	0.066	0.199	0.057	0.01
28	2.33	0.90	0.066	0.199	0.057	0.01
29	2.42	0.90	0.066	0.199	0.057	0.01
30	2.50	0.90	0.066	0.199	0.057	0.01
31	2.58	0.90	0.066	0.199	0.057	0.01
32	2.67	0.90	0.066	0.199	0.057	0.01
33	2.75	1.00	0.074	0.199	0.063	0.01
34	2.83	1.00	0.074	0.199	0.063	0.01
35	2.92	1.00	0.074	0.199	0.063	0.01
36	3.00	1.00	0.074	0.199	0.063	0.01
37	3.08	1.00	0.074	0.199	0.063	0.01
38	3.17	1.10	0.081	0.199	0.069	0.01
39	3.25	1.10	0.081	0.199	0.069	0.01
40	3.33	1.10	0.081	0.199	0.069	0.01
41	3.42	1.20	0.088	0.199	0.075	0.01
42	3.50	1.30	0.096	0.199	0.082	0.01
43	3.58	1.40	0.103	0.199	0.088	0.02
44	3.67	1.40	0.103	0.199	0.088	0.02
45	3.75	1.50	0.110	0.199	0.094	0.02
46	3.83	1.50	0.110	0.199	0.094	0.02
47	3.92	1.60	0.118	0.199	0.100	0.02
48	4.00	1.60	0.118	0.199	0.100	0.02
49	4.08	1.70	0.125	0.199	0.107	0.02
50	4.17	1.80	0.132	0.199	0.113	0.02
51	4.25	1.90	0.140	0.199	0.119	0.02
52	4.33	2.00	0.147	0.199	0.126	0.02
53	4.42	2.10	0.155	0.199	0.132	0.02
54	4.50	2.10	0.155	0.199	0.132	0.02
55	4.58	2.20	0.162	0.199	0.138	0.02
56	4.67	2.30	0.169	0.199	0.144	0.02
57	4.75	2.40	0.177	0.199	0.151	0.03
58	4.83	2.40	0.177	0.199	0.151	0.03
59	4.92	2.50	0.184	0.199	0.157	0.03
60	5.00	2.60	0.191	0.199	0.163	0.03
61	5.08	3.10	0.228	0.199	---	0.03
62	5.17	3.60	0.265	0.199	---	0.07
63	5.25	3.90	0.287	0.199	---	0.09
64	5.33	4.20	0.309	0.199	---	0.11
65	5.42	4.70	0.346	0.199	---	0.15
66	5.50	5.60	0.412	0.199	---	0.21
67	5.58	1.90	0.140	0.199	0.119	0.02
68	5.67	0.90	0.066	0.199	0.057	0.01
69	5.75	0.60	0.044	0.199	0.038	0.01
70	5.83	0.50	0.037	0.199	0.031	0.01
71	5.92	0.30	0.022	0.199	0.019	0.00
72	6.00	0.20	0.015	0.199	0.013	0.00
Sum =	100.0			Sum =	1.5	

Flood volume = Effective rainfall 0.12(In)
 times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.49(In)
 Total soil loss = 0.054(Ac.Ft)
 Total rainfall = 0.61(In)
 Flood volume = 586.4 Cubic Feet
 Total soil loss = 2360.7 Cubic Feet

Storm Event 1 Effective Rainfall = 1.703(In)

Unit	Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr)		Effective (In/Hr)
				Max	Low	
1	0.08	0.50	0.102	0.199	0.087	0.02
2	0.17	0.60	0.123	0.199	0.105	0.02
3	0.25	0.60	0.123	0.199	0.105	0.02
4	0.33	0.60	0.123	0.199	0.105	0.02
5	0.42	0.60	0.123	0.199	0.105	0.02
6	0.50	0.70	0.143	0.199	0.122	0.02
7	0.58	0.70	0.143	0.199	0.122	0.02
8	0.67	0.70	0.143	0.199	0.122	0.02
9	0.75	0.70	0.143	0.199	0.122	0.02
10	0.83	0.70	0.143	0.199	0.122	0.02
11	0.92	0.70	0.143	0.199	0.122	0.02
12	1.00	0.80	0.164	0.199	0.140	0.02
13	1.08	0.80	0.164	0.199	0.140	0.02
14	1.17	0.80	0.164	0.199	0.140	0.02
15	1.25	0.80	0.164	0.199	0.140	0.02
16	1.33	0.80	0.164	0.199	0.140	0.02
17	1.42	0.80	0.164	0.199	0.140	0.02
18	1.50	0.80	0.164	0.199	0.140	0.02
19	1.58	0.80	0.164	0.199	0.140	0.02
20	1.67	0.80	0.164	0.199	0.140	0.02
21	1.75	0.80	0.164	0.199	0.140	0.02
22	1.83	0.80	0.164	0.199	0.140	0.02
23	1.92	0.80	0.164	0.199	0.140	0.02
24	2.00	0.90	0.184	0.199	0.157	0.03
25	2.08	0.80	0.164	0.199	0.140	0.02
26	2.17	0.90	0.184	0.199	0.157	0.03
27	2.25	0.90	0.184	0.199	0.157	0.03
28	2.33	0.90	0.184	0.199	0.157	0.03
29	2.42	0.90	0.184	0.199	0.157	0.03
30	2.50	0.90	0.184	0.199	0.157	0.03
31	2.58	0.90	0.184	0.199	0.157	0.03
32	2.67	0.90	0.184	0.199	0.157	0.03
33	2.75	1.00	0.204	0.199	---	0.01
34	2.83	1.00	0.204	0.199	---	0.01
35	2.92	1.00	0.204	0.199	---	0.01
36	3.00	1.00	0.204	0.199	---	0.01
37	3.08	1.00	0.204	0.199	---	0.01
38	3.17	1.10	0.225	0.199	---	0.03
39	3.25	1.10	0.225	0.199	---	0.03
40	3.33	1.10	0.225	0.199	---	0.03
41	3.42	1.20	0.245	0.199	---	0.05
42	3.50	1.30	0.266	0.199	---	0.07
43	3.58	1.40	0.286	0.199	---	0.09
44	3.67	1.40	0.286	0.199	---	0.09
45	3.75	1.50	0.307	0.199	---	0.11
46	3.83	1.50	0.307	0.199	---	0.11
47	3.92	1.60	0.327	0.199	---	0.13
48	4.00	1.60	0.327	0.199	---	0.13
49	4.08	1.70	0.347	0.199	---	0.15
50	4.17	1.80	0.368	0.199	---	0.17
51	4.25	1.90	0.388	0.199	---	0.19
52	4.33	2.00	0.409	0.199	---	0.21

53	4.42	2.10	0.429	0.199	---	0.23
54	4.50	2.10	0.429	0.199	---	0.23
55	4.58	2.20	0.450	0.199	---	0.25
56	4.67	2.30	0.470	0.199	---	0.27
57	4.75	2.40	0.491	0.199	---	0.29
58	4.83	2.40	0.491	0.199	---	0.29
59	4.92	2.50	0.511	0.199	---	0.31
60	5.00	2.60	0.531	0.199	---	0.33
61	5.08	3.10	0.634	0.199	---	0.43
62	5.17	3.60	0.736	0.199	---	0.54
63	5.25	3.90	0.797	0.199	---	0.60
64	5.33	4.20	0.858	0.199	---	0.66
65	5.42	4.70	0.961	0.199	---	0.76
66	5.50	5.60	1.145	0.199	---	0.95
67	5.58	1.90	0.388	0.199	---	0.19
68	5.67	0.90	0.184	0.199	0.157	0.03
69	5.75	0.60	0.123	0.199	0.105	0.02
70	5.83	0.50	0.102	0.199	0.087	0.02
71	5.92	0.30	0.061	0.199	0.052	0.01
72	6.00	0.20	0.041	0.199	0.035	0.01

Sum = 100.0 Sum = 8.7
Flood volume = Effective rainfall 0.73(In)
times area 1.3(Ac.)/((In)/(Ft.)) = 0.1(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.97(In)
Total soil loss = 0.108(Ac.Ft)
Total rainfall = 1.70(In)
Flood volume = 3501.7 Cubic Feet
Total soil loss = 4684.6 Cubic Feet

Peak flow rate of this hydrograph = 1.177(CFS)

+++++
TOTAL OF: 3 6-HOUR STORM EVENTS
Runoff Hydrograph

Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m)	Volume Ac.Ft	Q(CFS)	0	2.5	5.0	7.5	10.0
0+5	0.0000	0.00	Q				
0+10	0.0000	0.00	Q				
0+15	0.0001	0.00	Q				
0+20	0.0001	0.00	Q				
0+25	0.0001	0.00	Q				
0+30	0.0002	0.01	Q				
0+35	0.0002	0.01	Q				
0+40	0.0002	0.01	Q				
0+45	0.0003	0.01	Q				
0+50	0.0003	0.01	Q				
0+55	0.0004	0.01	Q				
1+0	0.0004	0.01	Q				
1+5	0.0004	0.01	Q				
1+10	0.0005	0.01	Q				
1+15	0.0005	0.01	Q				
1+20	0.0006	0.01	Q				
1+25	0.0006	0.01	Q				
1+30	0.0007	0.01	Q				
1+35	0.0007	0.01	Q				
1+40	0.0007	0.01	Q				
1+45	0.0008	0.01	Q				
1+50	0.0008	0.01	Q				
1+55	0.0009	0.01	Q				
2+0	0.0009	0.01	Q				
2+5	0.0009	0.01	Q				

2+10	0.0010	0.01 Q				
2+15	0.0010	0.01 Q				
2+20	0.0011	0.01 Q				
2+25	0.0011	0.01 Q				
2+30	0.0012	0.01 Q				
2+35	0.0012	0.01 Q				
2+40	0.0013	0.01 Q				
2+45	0.0013	0.01 Q				
2+50	0.0014	0.01 Q				
2+55	0.0014	0.01 Q				
3+ 0	0.0015	0.01 Q				
3+ 5	0.0015	0.01 Q				
3+10	0.0016	0.01 Q				
3+15	0.0017	0.01 Q				
3+20	0.0017	0.01 Q				
3+25	0.0018	0.01 Q				
3+30	0.0018	0.01 Q				
3+35	0.0019	0.01 Q				
3+40	0.0020	0.01 Q				
3+45	0.0021	0.01 Q				
3+50	0.0021	0.01 Q				
3+55	0.0022	0.01 Q				
4+ 0	0.0023	0.01 Q				
4+ 5	0.0024	0.01 Q				
4+10	0.0025	0.01 QV				
4+15	0.0026	0.01 QV				
4+20	0.0027	0.01 QV				
4+25	0.0028	0.02 QV				
4+30	0.0029	0.02 QV				
4+35	0.0030	0.02 QV				
4+40	0.0031	0.02 QV				
4+45	0.0033	0.02 QV				
4+50	0.0034	0.02 QV				
4+55	0.0035	0.02 QV				
5+ 0	0.0036	0.02 QV				
5+ 5	0.0038	0.02 QV				
5+10	0.0040	0.03 QV				
5+15	0.0042	0.03 QV				
5+20	0.0044	0.03 QV				
5+25	0.0046	0.03 QV				
5+30	0.0048	0.03 QV				
5+35	0.0050	0.02 Q V				
5+40	0.0050	0.01 Q V				
5+45	0.0051	0.01 Q V				
5+50	0.0051	0.00 Q V				
5+55	0.0051	0.00 Q V				
6+ 0	0.0051	0.00 Q V				
6+ 5	0.0051	0.00 Q V				
6+10	0.0052	0.01 Q V				
6+15	0.0053	0.01 Q V				
6+20	0.0053	0.01 Q V				
6+25	0.0054	0.01 Q V				
6+30	0.0055	0.01 Q V				
6+35	0.0055	0.01 Q V				
6+40	0.0056	0.01 Q V				
6+45	0.0057	0.01 Q V				
6+50	0.0057	0.01 Q V				
6+55	0.0058	0.01 Q V				
7+ 0	0.0059	0.01 Q V				
7+ 5	0.0060	0.01 Q V				
7+10	0.0060	0.01 Q V				
7+15	0.0061	0.01 Q V				
7+20	0.0062	0.01 Q V				
7+25	0.0063	0.01 Q V				
7+30	0.0064	0.01 Q V				

7+35	0.0064	0.01	Q V				
7+40	0.0065	0.01	Q V				
7+45	0.0066	0.01	Q V				
7+50	0.0067	0.01	Q V				
7+55	0.0067	0.01	Q V				
8+ 0	0.0068	0.01	Q V				
8+ 5	0.0069	0.01	Q V				
8+10	0.0070	0.01	Q V				
8+15	0.0071	0.01	Q V				
8+20	0.0072	0.01	Q V				
8+25	0.0073	0.01	Q V				
8+30	0.0074	0.01	Q V				
8+35	0.0075	0.01	Q V				
8+40	0.0075	0.01	Q V				
8+45	0.0076	0.01	Q V				
8+50	0.0077	0.01	Q V				
8+55	0.0078	0.01	Q V				
9+ 0	0.0079	0.01	Q V				
9+ 5	0.0080	0.01	Q V				
9+10	0.0081	0.02	Q V				
9+15	0.0082	0.02	Q V				
9+20	0.0084	0.02	Q V				
9+25	0.0085	0.02	Q V				
9+30	0.0086	0.02	Q V				
9+35	0.0087	0.02	Q V				
9+40	0.0089	0.02	Q V				
9+45	0.0090	0.02	Q V				
9+50	0.0092	0.02	Q V				
9+55	0.0093	0.02	Q V				
10+ 0	0.0095	0.02	Q V				
10+ 5	0.0096	0.02	Q V				
10+10	0.0098	0.03	Q V				
10+15	0.0100	0.03	Q V				
10+20	0.0102	0.03	Q V				
10+25	0.0104	0.03	Q V				
10+30	0.0106	0.03	Q V				
10+35	0.0108	0.03	Q V				
10+40	0.0111	0.03	Q V				
10+45	0.0113	0.03	Q V				
10+50	0.0115	0.03	Q V				
10+55	0.0118	0.04	Q V				
11+ 0	0.0120	0.04	Q V				
11+ 5	0.0123	0.04	Q V				
11+10	0.0128	0.07	Q V				
11+15	0.0135	0.11	Q V				
11+20	0.0145	0.14	Q V				
11+25	0.0157	0.18	Q V				
11+30	0.0175	0.25	Q V				
11+35	0.0183	0.12	Q V				
11+40	0.0184	0.02	Q V				
11+45	0.0185	0.01	Q V				
11+50	0.0185	0.01	Q V				
11+55	0.0185	0.01	Q V				
12+ 0	0.0186	0.00	Q V				
12+ 5	0.0187	0.01	Q V				
12+10	0.0188	0.02	Q V				
12+15	0.0190	0.02	Q V				
12+20	0.0191	0.02	Q V				
12+25	0.0193	0.02	Q V				
12+30	0.0195	0.03	Q V				
12+35	0.0197	0.03	Q V				
12+40	0.0199	0.03	Q V				
12+45	0.0201	0.03	Q V				
12+50	0.0203	0.03	Q V				
12+55	0.0205	0.03	Q V				

13+ 0	0.0207	0.03	Q	V				
13+ 5	0.0209	0.03	Q	V				
13+10	0.0211	0.03	Q	V				
13+15	0.0213	0.03	Q	V				
13+20	0.0216	0.03	Q	V				
13+25	0.0218	0.03	Q	V				
13+30	0.0220	0.03	Q	V				
13+35	0.0222	0.03	Q	V				
13+40	0.0224	0.03	Q	V				
13+45	0.0227	0.03	Q	V				
13+50	0.0229	0.03	Q	V				
13+55	0.0231	0.03	Q	V				
14+ 0	0.0233	0.03	Q	V				
14+ 5	0.0236	0.03	Q	V				
14+10	0.0238	0.03	Q	V				
14+15	0.0241	0.04	Q	V				
14+20	0.0243	0.04	Q	V				
14+25	0.0246	0.04	Q	V				
14+30	0.0248	0.04	Q	V				
14+35	0.0251	0.04	Q	V				
14+40	0.0253	0.04	Q	V				
14+45	0.0254	0.02	Q	V				
14+50	0.0255	0.01	Q	V				
14+55	0.0255	0.01	Q	V				
15+ 0	0.0256	0.01	Q	V				
15+ 5	0.0256	0.01	Q	V				
15+10	0.0258	0.03	Q	V				
15+15	0.0260	0.03	Q	V				
15+20	0.0263	0.03	Q	V				
15+25	0.0267	0.05	Q	V				
15+30	0.0272	0.08	Q	V				
15+35	0.0279	0.11	Q	V				
15+40	0.0287	0.12	Q	V				
15+45	0.0297	0.13	Q	V				
15+50	0.0307	0.14	Q	V				
15+55	0.0318	0.16	Q	V				
16+ 0	0.0330	0.17	Q	V				
16+ 5	0.0343	0.19	Q	V				
16+10	0.0358	0.22	Q	V				
16+15	0.0374	0.24	Q	V				
16+20	0.0393	0.27	Q	V				
16+25	0.0414	0.30	Q	V				
16+30	0.0435	0.31	Q	V				
16+35	0.0457	0.33	Q	V				
16+40	0.0481	0.35	Q	V				
16+45	0.0508	0.38	Q	V				
16+50	0.0534	0.39	Q	V				
16+55	0.0563	0.41	Q	V				
17+ 0	0.0592	0.43	Q	V				
17+ 5	0.0629	0.53	Q	V				
17+10	0.0675	0.67	Q	V				
17+15	0.0728	0.77	Q	V				
17+20	0.0787							

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APRE2YR610.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Pre-development
6-Hr 10-Yr Storm Event

Drainage Area = 1.32(Ac.) = 0.002 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 408.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 87.50(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.077 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.017 Mi.
Difference in elevation = 16.34(Ft.)
Slope along watercourse = 211.4588 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.021 Hr.
Lag time = 1.24 Min.
25% of lag time = 0.31 Min.
40% of lag time = 0.50 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 6 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	1.27	1.68

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	3.12	4.13

STORM EVENT (YEAR) = 10.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 1.270(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 3.120(In)

Point rain (area averaged) = 2.031(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 2.031(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 1.324 83.00 0.059
 Total Area Entered = 1.32(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-2 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 83.0 83.0 0.210 0.059 0.199 1.000 0.199

Sum (F) = 0.199

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.199

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.099

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.853

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of lag	Distribution Graph %	Unit Hydrograph (CFS)
1	0.083	402.223	65.137
2	0.167	804.446	34.863
Sum = 100.000			Sum= 1.334

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Loss rate(In./Hr) Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.50	0.122	0.199	0.104	0.02
2	0.17	0.60	0.146	0.199	0.125	0.02
3	0.25	0.60	0.146	0.199	0.125	0.02
4	0.33	0.60	0.146	0.199	0.125	0.02
5	0.42	0.60	0.146	0.199	0.125	0.02
6	0.50	0.70	0.171	0.199	0.146	0.03
7	0.58	0.70	0.171	0.199	0.146	0.03
8	0.67	0.70	0.171	0.199	0.146	0.03
9	0.75	0.70	0.171	0.199	0.146	0.03
10	0.83	0.70	0.171	0.199	0.146	0.03
11	0.92	0.70	0.171	0.199	0.146	0.03
12	1.00	0.80	0.195	0.199	0.166	0.03
13	1.08	0.80	0.195	0.199	0.166	0.03
14	1.17	0.80	0.195	0.199	0.166	0.03
15	1.25	0.80	0.195	0.199	0.166	0.03
16	1.33	0.80	0.195	0.199	0.166	0.03
17	1.42	0.80	0.195	0.199	0.166	0.03
18	1.50	0.80	0.195	0.199	0.166	0.03
19	1.58	0.80	0.195	0.199	0.166	0.03
20	1.67	0.80	0.195	0.199	0.166	0.03
21	1.75	0.80	0.195	0.199	0.166	0.03
22	1.83	0.80	0.195	0.199	0.166	0.03
23	1.92	0.80	0.195	0.199	0.166	0.03
24	2.00	0.90	0.219	0.199	---	0.02
25	2.08	0.80	0.195	0.199	0.166	0.03
26	2.17	0.90	0.219	0.199	---	0.02
27	2.25	0.90	0.219	0.199	---	0.02
28	2.33	0.90	0.219	0.199	---	0.02
29	2.42	0.90	0.219	0.199	---	0.02
30	2.50	0.90	0.219	0.199	---	0.02
31	2.58	0.90	0.219	0.199	---	0.02
32	2.67	0.90	0.219	0.199	---	0.02
33	2.75	1.00	0.244	0.199	---	0.05
34	2.83	1.00	0.244	0.199	---	0.05
35	2.92	1.00	0.244	0.199	---	0.05
36	3.00	1.00	0.244	0.199	---	0.05

37	3.08	1.00	0.244	0.199	---	0.05
38	3.17	1.10	0.268	0.199	---	0.07
39	3.25	1.10	0.268	0.199	---	0.07
40	3.33	1.10	0.268	0.199	---	0.07
41	3.42	1.20	0.292	0.199	---	0.09
42	3.50	1.30	0.317	0.199	---	0.12
43	3.58	1.40	0.341	0.199	---	0.14
44	3.67	1.40	0.341	0.199	---	0.14
45	3.75	1.50	0.366	0.199	---	0.17
46	3.83	1.50	0.366	0.199	---	0.17
47	3.92	1.60	0.390	0.199	---	0.19
48	4.00	1.60	0.390	0.199	---	0.19
49	4.08	1.70	0.414	0.199	---	0.22
50	4.17	1.80	0.439	0.199	---	0.24
51	4.25	1.90	0.463	0.199	---	0.26
52	4.33	2.00	0.487	0.199	---	0.29
53	4.42	2.10	0.512	0.199	---	0.31
54	4.50	2.10	0.512	0.199	---	0.31
55	4.58	2.20	0.536	0.199	---	0.34
56	4.67	2.30	0.561	0.199	---	0.36
57	4.75	2.40	0.585	0.199	---	0.39
58	4.83	2.40	0.585	0.199	---	0.39
59	4.92	2.50	0.609	0.199	---	0.41
60	5.00	2.60	0.634	0.199	---	0.44
61	5.08	3.10	0.756	0.199	---	0.56
62	5.17	3.60	0.877	0.199	---	0.68
63	5.25	3.90	0.951	0.199	---	0.75
64	5.33	4.20	1.024	0.199	---	0.83
65	5.42	4.70	1.146	0.199	---	0.95
66	5.50	5.60	1.365	0.199	---	1.17
67	5.58	1.90	0.463	0.199	---	0.26
68	5.67	0.90	0.219	0.199	---	0.02
69	5.75	0.60	0.146	0.199	0.125	0.02
70	5.83	0.50	0.122	0.199	0.104	0.02
71	5.92	0.30	0.073	0.199	0.062	0.01
72	6.00	0.20	0.049	0.199	0.042	0.01

Sum = 100.0

Sum = 11.7

Flood volume = Effective rainfall 0.97(In)
times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.1(Ac.Ft)
Total soil loss = 1.06(In)
Total soil loss = 0.117(Ac.Ft)
Total rainfall = 2.03(In)
Flood volume = 4670.0 Cubic Feet
Total soil loss = 5091.6 Cubic Feet

Peak flow rate of this hydrograph = 1.455(CFS)

+++++

6 - HOUR STORM
Runoff Hydrograph

Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m)	Volume	Ac.Ft	Q(CFS)	0	2.5	5.0	7.5	10.0
0+5	0.0001	0.02	Q					
0+10	0.0003	0.03	Q					
0+15	0.0005	0.03	Q					
0+20	0.0007	0.03	Q					
0+25	0.0009	0.03	Q					
0+30	0.0011	0.03	Q					
0+35	0.0013	0.03	Q					
0+40	0.0016	0.03	Q					
0+45	0.0018	0.03	Q					

0+50	0.0020	0.03	Q				
0+55	0.0023	0.03	Q				
1+ 0	0.0025	0.04	Q				
1+ 5	0.0028	0.04	QV				
1+10	0.0030	0.04	QV				
1+15	0.0033	0.04	QV				
1+20	0.0036	0.04	QV				
1+25	0.0038	0.04	QV				
1+30	0.0041	0.04	QV				
1+35	0.0043	0.04	QV				
1+40	0.0046	0.04	QV				
1+45	0.0049	0.04	QV				
1+50	0.0051	0.04	QV				
1+55	0.0054	0.04	Q V				
2+ 0	0.0056	0.03	Q V				
2+ 5	0.0059	0.03	Q V				
2+10	0.0061	0.03	Q V				
2+15	0.0063	0.03	Q V				
2+20	0.0065	0.03	Q V				
2+25	0.0066	0.03	Q V				
2+30	0.0068	0.03	Q V				
2+35	0.0070	0.03	Q V				
2+40	0.0072	0.03	Q V				
2+45	0.0075	0.05	Q V				
2+50	0.0080	0.06	Q V				
2+55	0.0084	0.06	Q V				
3+ 0	0.0088	0.06	Q V				
3+ 5	0.0092	0.06	Q V				
3+10	0.0098	0.08	Q V				
3+15	0.0104	0.09	Q V				
3+20	0.0110	0.09	Q V				
3+25	0.0118	0.11	Q V				
3+30	0.0128	0.15	Q V				
3+35	0.0141	0.18	Q V				
3+40	0.0154	0.19	Q V				
3+45	0.0168	0.21	Q V				
3+50	0.0184	0.22	Q V				
3+55	0.0201	0.24	Q V				
4+ 0	0.0218	0.26	Q V				
4+ 5	0.0237	0.28	Q V				
4+10	0.0258	0.31	Q V				
4+15	0.0282	0.34	Q V				
4+20	0.0308	0.37	Q V				
4+25	0.0336	0.41	Q V				
4+30	0.0365	0.42	Q V				
4+35	0.0395	0.44	Q V				
4+40	0.0427	0.47	Q V				
4+45	0.0462	0.50	Q V				
4+50	0.0498	0.52	Q V				
4+55	0.0535	0.54	Q V				
5+ 0	0.0574	0.57	Q V				
5+ 5	0.0621	0.69	Q V				
5+10	0.0680	0.85	Q V				
5+15	0.0746	0.97	Q V				
5+20	0.0820	1.07	Q V				
5+25	0.0903	1.21	Q V				
5+30	0.1003	1.45	Q V				
5+35	0.1056	0.77	Q V				
5+40	0.1066	0.14	Q				V
5+45	0.1068	0.03	Q				V
5+50	0.1070	0.03	Q				V
5+55	0.1071	0.02	Q				V
6+ 0	0.1072	0.01	Q				V
6+ 5	0.1072	0.00	Q				V

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APRE2YR242.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Pre-development
24-Hr 2-Yr Storm Event

Drainage Area = 1.32(Ac.) = 0.002 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 408.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 87.50(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.077 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.017 Mi.
Difference in elevation = 16.34(Ft.)
Slope along watercourse = 211.4588 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.021 Hr.
Lag time = 1.24 Min.
25% of lag time = 0.31 Min.
40% of lag time = 0.50 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 24 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	2.43	3.22

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	6.58	8.71

STORM EVENT (YEAR) = 2.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 2.430(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 6.580(In)

Point rain (area averaged) = 2.430(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 2.430(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 1.324 83.00 0.059
 Total Area Entered = 1.32(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-2 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 83.0 83.0 0.210 0.059 0.199 1.000 0.199

Sum (F) = 0.199

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.199

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.099

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.853

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	402.223	65.137	0.869
2	0.167	804.446	34.863	0.465
Sum = 100.000			Sum=	1.334

Storm Event 3 Effective Rainfall = 0.462(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.07	0.004	0.352	0.003	0.00
2	0.17	0.07	0.004	0.351	0.003	0.00
3	0.25	0.07	0.004	0.349	0.003	0.00
4	0.33	0.10	0.006	0.348	0.005	0.00
5	0.42	0.10	0.006	0.347	0.005	0.00
6	0.50	0.10	0.006	0.345	0.005	0.00
7	0.58	0.10	0.006	0.344	0.005	0.00
8	0.67	0.10	0.006	0.343	0.005	0.00
9	0.75	0.10	0.006	0.341	0.005	0.00
10	0.83	0.13	0.007	0.340	0.006	0.00
11	0.92	0.13	0.007	0.339	0.006	0.00
12	1.00	0.13	0.007	0.337	0.006	0.00
13	1.08	0.10	0.006	0.336	0.005	0.00
14	1.17	0.10	0.006	0.335	0.005	0.00
15	1.25	0.10	0.006	0.333	0.005	0.00
16	1.33	0.10	0.006	0.332	0.005	0.00
17	1.42	0.10	0.006	0.331	0.005	0.00
18	1.50	0.10	0.006	0.329	0.005	0.00
19	1.58	0.10	0.006	0.328	0.005	0.00
20	1.67	0.10	0.006	0.327	0.005	0.00
21	1.75	0.10	0.006	0.325	0.005	0.00
22	1.83	0.13	0.007	0.324	0.006	0.00
23	1.92	0.13	0.007	0.323	0.006	0.00
24	2.00	0.13	0.007	0.322	0.006	0.00
25	2.08	0.13	0.007	0.320	0.006	0.00
26	2.17	0.13	0.007	0.319	0.006	0.00
27	2.25	0.13	0.007	0.318	0.006	0.00
28	2.33	0.13	0.007	0.316	0.006	0.00
29	2.42	0.13	0.007	0.315	0.006	0.00

30	2.50	0.13	0.007	0.314	0.006	0.00
31	2.58	0.17	0.009	0.312	0.008	0.00
32	2.67	0.17	0.009	0.311	0.008	0.00
33	2.75	0.17	0.009	0.310	0.008	0.00
34	2.83	0.17	0.009	0.309	0.008	0.00
35	2.92	0.17	0.009	0.307	0.008	0.00
36	3.00	0.17	0.009	0.306	0.008	0.00
37	3.08	0.17	0.009	0.305	0.008	0.00
38	3.17	0.17	0.009	0.304	0.008	0.00
39	3.25	0.17	0.009	0.302	0.008	0.00
40	3.33	0.17	0.009	0.301	0.008	0.00
41	3.42	0.17	0.009	0.300	0.008	0.00
42	3.50	0.17	0.009	0.299	0.008	0.00
43	3.58	0.17	0.009	0.297	0.008	0.00
44	3.67	0.17	0.009	0.296	0.008	0.00
45	3.75	0.17	0.009	0.295	0.008	0.00
46	3.83	0.20	0.011	0.294	0.009	0.00
47	3.92	0.20	0.011	0.292	0.009	0.00
48	4.00	0.20	0.011	0.291	0.009	0.00
49	4.08	0.20	0.011	0.290	0.009	0.00
50	4.17	0.20	0.011	0.289	0.009	0.00
51	4.25	0.20	0.011	0.287	0.009	0.00
52	4.33	0.23	0.013	0.286	0.011	0.00
53	4.42	0.23	0.013	0.285	0.011	0.00
54	4.50	0.23	0.013	0.284	0.011	0.00
55	4.58	0.23	0.013	0.282	0.011	0.00
56	4.67	0.23	0.013	0.281	0.011	0.00
57	4.75	0.23	0.013	0.280	0.011	0.00
58	4.83	0.27	0.015	0.279	0.013	0.00
59	4.92	0.27	0.015	0.278	0.013	0.00
60	5.00	0.27	0.015	0.276	0.013	0.00
61	5.08	0.20	0.011	0.275	0.009	0.00
62	5.17	0.20	0.011	0.274	0.009	0.00
63	5.25	0.20	0.011	0.273	0.009	0.00
64	5.33	0.23	0.013	0.272	0.011	0.00
65	5.42	0.23	0.013	0.270	0.011	0.00
66	5.50	0.23	0.013	0.269	0.011	0.00
67	5.58	0.27	0.015	0.268	0.013	0.00
68	5.67	0.27	0.015	0.267	0.013	0.00
69	5.75	0.27	0.015	0.266	0.013	0.00
70	5.83	0.27	0.015	0.265	0.013	0.00
71	5.92	0.27	0.015	0.263	0.013	0.00
72	6.00	0.27	0.015	0.262	0.013	0.00
73	6.08	0.30	0.017	0.261	0.014	0.00
74	6.17	0.30	0.017	0.260	0.014	0.00
75	6.25	0.30	0.017	0.259	0.014	0.00
76	6.33	0.30	0.017	0.258	0.014	0.00
77	6.42	0.30	0.017	0.256	0.014	0.00
78	6.50	0.30	0.017	0.255	0.014	0.00
79	6.58	0.33	0.018	0.254	0.016	0.00
80	6.67	0.33	0.018	0.253	0.016	0.00
81	6.75	0.33	0.018	0.252	0.016	0.00
82	6.83	0.33	0.018	0.251	0.016	0.00
83	6.92	0.33	0.018	0.250	0.016	0.00
84	7.00	0.33	0.018	0.248	0.016	0.00
85	7.08	0.33	0.018	0.247	0.016	0.00
86	7.17	0.33	0.018	0.246	0.016	0.00
87	7.25	0.33	0.018	0.245	0.016	0.00
88	7.33	0.37	0.020	0.244	0.017	0.00
89	7.42	0.37	0.020	0.243	0.017	0.00
90	7.50	0.37	0.020	0.242	0.017	0.00
91	7.58	0.40	0.022	0.241	0.019	0.00
92	7.67	0.40	0.022	0.240	0.019	0.00
93	7.75	0.40	0.022	0.238	0.019	0.00
94	7.83	0.43	0.024	0.237	0.020	0.00

95	7.92	0.43	0.024	0.236	0.020	0.00
96	8.00	0.43	0.024	0.235	0.020	0.00
97	8.08	0.50	0.028	0.234	0.024	0.00
98	8.17	0.50	0.028	0.233	0.024	0.00
99	8.25	0.50	0.028	0.232	0.024	0.00
100	8.33	0.50	0.028	0.231	0.024	0.00
101	8.42	0.50	0.028	0.230	0.024	0.00
102	8.50	0.50	0.028	0.229	0.024	0.00
103	8.58	0.53	0.030	0.228	0.025	0.00
104	8.67	0.53	0.030	0.226	0.025	0.00
105	8.75	0.53	0.030	0.225	0.025	0.00
106	8.83	0.57	0.031	0.224	0.027	0.00
107	8.92	0.57	0.031	0.223	0.027	0.00
108	9.00	0.57	0.031	0.222	0.027	0.00
109	9.08	0.63	0.035	0.221	0.030	0.01
110	9.17	0.63	0.035	0.220	0.030	0.01
111	9.25	0.63	0.035	0.219	0.030	0.01
112	9.33	0.67	0.037	0.218	0.032	0.01
113	9.42	0.67	0.037	0.217	0.032	0.01
114	9.50	0.67	0.037	0.216	0.032	0.01
115	9.58	0.70	0.039	0.215	0.033	0.01
116	9.67	0.70	0.039	0.214	0.033	0.01
117	9.75	0.70	0.039	0.213	0.033	0.01
118	9.83	0.73	0.041	0.212	0.035	0.01
119	9.92	0.73	0.041	0.211	0.035	0.01
120	10.00	0.73	0.041	0.210	0.035	0.01
121	10.08	0.50	0.028	0.209	0.024	0.00
122	10.17	0.50	0.028	0.208	0.024	0.00
123	10.25	0.50	0.028	0.207	0.024	0.00
124	10.33	0.50	0.028	0.206	0.024	0.00
125	10.42	0.50	0.028	0.205	0.024	0.00
126	10.50	0.50	0.028	0.204	0.024	0.00
127	10.58	0.67	0.037	0.203	0.032	0.01
128	10.67	0.67	0.037	0.202	0.032	0.01
129	10.75	0.67	0.037	0.201	0.032	0.01
130	10.83	0.67	0.037	0.200	0.032	0.01
131	10.92	0.67	0.037	0.199	0.032	0.01
132	11.00	0.67	0.037	0.198	0.032	0.01
133	11.08	0.63	0.035	0.197	0.030	0.01
134	11.17	0.63	0.035	0.196	0.030	0.01
135	11.25	0.63	0.035	0.195	0.030	0.01
136	11.33	0.63	0.035	0.194	0.030	0.01
137	11.42	0.63	0.035	0.193	0.030	0.01
138	11.50	0.63	0.035	0.192	0.030	0.01
139	11.58	0.57	0.031	0.191	0.027	0.00
140	11.67	0.57	0.031	0.190	0.027	0.00
141	11.75	0.57	0.031	0.189	0.027	0.00
142	11.83	0.60	0.033	0.188	0.028	0.00
143	11.92	0.60	0.033	0.187	0.028	0.00
144	12.00	0.60	0.033	0.186	0.028	0.00
145	12.08	0.83	0.046	0.185	0.039	0.01
146	12.17	0.83	0.046	0.185	0.039	0.01
147	12.25	0.83	0.046	0.184	0.039	0.01
148	12.33	0.87	0.048	0.183	0.041	0.01
149	12.42	0.87	0.048	0.182	0.041	0.01
150	12.50	0.87	0.048	0.181	0.041	0.01
151	12.58	0.93	0.052	0.180	0.044	0.01
152	12.67	0.93	0.052	0.179	0.044	0.01
153	12.75	0.93	0.052	0.178	0.044	0.01
154	12.83	0.97	0.054	0.177	0.046	0.01
155	12.92	0.97	0.054	0.176	0.046	0.01
156	13.00	0.97	0.054	0.175	0.046	0.01
157	13.08	1.13	0.063	0.175	0.054	0.01
158	13.17	1.13	0.063	0.174	0.054	0.01
159	13.25	1.13	0.063	0.173	0.054	0.01

160	13.33	1.13	0.063	0.172	0.054	0.01
161	13.42	1.13	0.063	0.171	0.054	0.01
162	13.50	1.13	0.063	0.170	0.054	0.01
163	13.58	0.77	0.042	0.169	0.036	0.01
164	13.67	0.77	0.042	0.168	0.036	0.01
165	13.75	0.77	0.042	0.168	0.036	0.01
166	13.83	0.77	0.042	0.167	0.036	0.01
167	13.92	0.77	0.042	0.166	0.036	0.01
168	14.00	0.77	0.042	0.165	0.036	0.01
169	14.08	0.90	0.050	0.164	0.043	0.01
170	14.17	0.90	0.050	0.163	0.043	0.01
171	14.25	0.90	0.050	0.163	0.043	0.01
172	14.33	0.87	0.048	0.162	0.041	0.01
173	14.42	0.87	0.048	0.161	0.041	0.01
174	14.50	0.87	0.048	0.160	0.041	0.01
175	14.58	0.87	0.048	0.159	0.041	0.01
176	14.67	0.87	0.048	0.158	0.041	0.01
177	14.75	0.87	0.048	0.158	0.041	0.01
178	14.83	0.83	0.046	0.157	0.039	0.01
179	14.92	0.83	0.046	0.156	0.039	0.01
180	15.00	0.83	0.046	0.155	0.039	0.01
181	15.08	0.80	0.044	0.154	0.038	0.01
182	15.17	0.80	0.044	0.154	0.038	0.01
183	15.25	0.80	0.044	0.153	0.038	0.01
184	15.33	0.77	0.042	0.152	0.036	0.01
185	15.42	0.77	0.042	0.151	0.036	0.01
186	15.50	0.77	0.042	0.150	0.036	0.01
187	15.58	0.63	0.035	0.150	0.030	0.01
188	15.67	0.63	0.035	0.149	0.030	0.01
189	15.75	0.63	0.035	0.148	0.030	0.01
190	15.83	0.63	0.035	0.147	0.030	0.01
191	15.92	0.63	0.035	0.147	0.030	0.01
192	16.00	0.63	0.035	0.146	0.030	0.01
193	16.08	0.13	0.007	0.145	0.006	0.00
194	16.17	0.13	0.007	0.144	0.006	0.00
195	16.25	0.13	0.007	0.144	0.006	0.00
196	16.33	0.13	0.007	0.143	0.006	0.00
197	16.42	0.13	0.007	0.142	0.006	0.00
198	16.50	0.13	0.007	0.141	0.006	0.00
199	16.58	0.10	0.006	0.141	0.005	0.00
200	16.67	0.10	0.006	0.140	0.005	0.00
201	16.75	0.10	0.006	0.139	0.005	0.00
202	16.83	0.10	0.006	0.139	0.005	0.00
203	16.92	0.10	0.006	0.138	0.005	0.00
204	17.00	0.10	0.006	0.137	0.005	0.00
205	17.08	0.17	0.009	0.137	0.008	0.00
206	17.17	0.17	0.009	0.136	0.008	0.00
207	17.25	0.17	0.009	0.135	0.008	0.00
208	17.33	0.17	0.009	0.134	0.008	0.00
209	17.42	0.17	0.009	0.134	0.008	0.00
210	17.50	0.17	0.009	0.133	0.008	0.00
211	17.58	0.17	0.009	0.132	0.008	0.00
212	17.67	0.17	0.009	0.132	0.008	0.00
213	17.75	0.17	0.009	0.131	0.008	0.00
214	17.83	0.13	0.007	0.131	0.006	0.00
215	17.92	0.13	0.007	0.130	0.006	0.00
216	18.00	0.13	0.007	0.129	0.006	0.00
217	18.08	0.13	0.007	0.129	0.006	0.00
218	18.17	0.13	0.007	0.128	0.006	0.00
219	18.25	0.13	0.007	0.127	0.006	0.00
220	18.33	0.13	0.007	0.127	0.006	0.00
221	18.42	0.13	0.007	0.126	0.006	0.00
222	18.50	0.13	0.007	0.125	0.006	0.00
223	18.58	0.10	0.006	0.125	0.005	0.00
224	18.67	0.10	0.006	0.124	0.005	0.00

225	18.75	0.10	0.006	0.124	0.005	0.00
226	18.83	0.07	0.004	0.123	0.003	0.00
227	18.92	0.07	0.004	0.122	0.003	0.00
228	19.00	0.07	0.004	0.122	0.003	0.00
229	19.08	0.10	0.006	0.121	0.005	0.00
230	19.17	0.10	0.006	0.121	0.005	0.00
231	19.25	0.10	0.006	0.120	0.005	0.00
232	19.33	0.13	0.007	0.120	0.006	0.00
233	19.42	0.13	0.007	0.119	0.006	0.00
234	19.50	0.13	0.007	0.119	0.006	0.00
235	19.58	0.10	0.006	0.118	0.005	0.00
236	19.67	0.10	0.006	0.117	0.005	0.00
237	19.75	0.10	0.006	0.117	0.005	0.00
238	19.83	0.07	0.004	0.116	0.003	0.00
239	19.92	0.07	0.004	0.116	0.003	0.00
240	20.00	0.07	0.004	0.115	0.003	0.00
241	20.08	0.10	0.006	0.115	0.005	0.00
242	20.17	0.10	0.006	0.114	0.005	0.00
243	20.25	0.10	0.006	0.114	0.005	0.00
244	20.33	0.10	0.006	0.113	0.005	0.00
245	20.42	0.10	0.006	0.113	0.005	0.00
246	20.50	0.10	0.006	0.112	0.005	0.00
247	20.58	0.10	0.006	0.112	0.005	0.00
248	20.67	0.10	0.006	0.111	0.005	0.00
249	20.75	0.10	0.006	0.111	0.005	0.00
250	20.83	0.07	0.004	0.111	0.003	0.00
251	20.92	0.07	0.004	0.110	0.003	0.00
252	21.00	0.07	0.004	0.110	0.003	0.00
253	21.08	0.10	0.006	0.109	0.005	0.00
254	21.17	0.10	0.006	0.109	0.005	0.00
255	21.25	0.10	0.006	0.108	0.005	0.00
256	21.33	0.07	0.004	0.108	0.003	0.00
257	21.42	0.07	0.004	0.108	0.003	0.00
258	21.50	0.07	0.004	0.107	0.003	0.00
259	21.58	0.10	0.006	0.107	0.005	0.00
260	21.67	0.10	0.006	0.106	0.005	0.00
261	21.75	0.10	0.006	0.106	0.005	0.00
262	21.83	0.07	0.004	0.106	0.003	0.00
263	21.92	0.07	0.004	0.105	0.003	0.00
264	22.00	0.07	0.004	0.105	0.003	0.00
265	22.08	0.10	0.006	0.105	0.005	0.00
266	22.17	0.10	0.006	0.104	0.005	0.00
267	22.25	0.10	0.006	0.104	0.005	0.00
268	22.33	0.07	0.004	0.104	0.003	0.00
269	22.42	0.07	0.004	0.103	0.003	0.00
270	22.50	0.07	0.004	0.103	0.003	0.00
271	22.58	0.07	0.004	0.103	0.003	0.00
272	22.67	0.07	0.004	0.102	0.003	0.00
273	22.75	0.07	0.004	0.102	0.003	0.00
274	22.83	0.07	0.004	0.102	0.003	0.00
275	22.92	0.07	0.004	0.102	0.003	0.00
276	23.00	0.07	0.004	0.101	0.003	0.00
277	23.08	0.07	0.004	0.101	0.003	0.00
278	23.17	0.07	0.004	0.101	0.003	0.00
279	23.25	0.07	0.004	0.101	0.003	0.00
280	23.33	0.07	0.004	0.100	0.003	0.00
281	23.42	0.07	0.004	0.100	0.003	0.00
282	23.50	0.07	0.004	0.100	0.003	0.00
283	23.58	0.07	0.004	0.100	0.003	0.00
284	23.67	0.07	0.004	0.100	0.003	0.00
285	23.75	0.07	0.004	0.100	0.003	0.00
286	23.83	0.07	0.004	0.099	0.003	0.00
287	23.92	0.07	0.004	0.099	0.003	0.00
288	24.00	0.07	0.004	0.099	0.003	0.00
Sum =	100.0			Sum =	0.8	

Flood volume = Effective rainfall 0.07(In)
 times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.39(In)
 Total soil loss = 0.043(Ac.Ft)
 Total rainfall = 0.46(In)
 Flood volume = 325.7 Cubic Feet
 Total soil loss = 1893.2 Cubic Feet

Storm Event 2 Effective Rainfall = 0.875(In)

Unit	Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr)		Effective (In/Hr)
				Max	Low	
1	0.08	0.07	0.007	0.352	0.006	0.00
2	0.17	0.07	0.007	0.351	0.006	0.00
3	0.25	0.07	0.007	0.349	0.006	0.00
4	0.33	0.10	0.010	0.348	0.009	0.00
5	0.42	0.10	0.010	0.347	0.009	0.00
6	0.50	0.10	0.010	0.345	0.009	0.00
7	0.58	0.10	0.010	0.344	0.009	0.00
8	0.67	0.10	0.010	0.343	0.009	0.00
9	0.75	0.10	0.010	0.341	0.009	0.00
10	0.83	0.13	0.014	0.340	0.012	0.00
11	0.92	0.13	0.014	0.339	0.012	0.00
12	1.00	0.13	0.014	0.337	0.012	0.00
13	1.08	0.10	0.010	0.336	0.009	0.00
14	1.17	0.10	0.010	0.335	0.009	0.00
15	1.25	0.10	0.010	0.333	0.009	0.00
16	1.33	0.10	0.010	0.332	0.009	0.00
17	1.42	0.10	0.010	0.331	0.009	0.00
18	1.50	0.10	0.010	0.329	0.009	0.00
19	1.58	0.10	0.010	0.328	0.009	0.00
20	1.67	0.10	0.010	0.327	0.009	0.00
21	1.75	0.10	0.010	0.325	0.009	0.00
22	1.83	0.13	0.014	0.324	0.012	0.00
23	1.92	0.13	0.014	0.323	0.012	0.00
24	2.00	0.13	0.014	0.322	0.012	0.00
25	2.08	0.13	0.014	0.320	0.012	0.00
26	2.17	0.13	0.014	0.319	0.012	0.00
27	2.25	0.13	0.014	0.318	0.012	0.00
28	2.33	0.13	0.014	0.316	0.012	0.00
29	2.42	0.13	0.014	0.315	0.012	0.00
30	2.50	0.13	0.014	0.314	0.012	0.00
31	2.58	0.17	0.017	0.312	0.015	0.00
32	2.67	0.17	0.017	0.311	0.015	0.00
33	2.75	0.17	0.017	0.310	0.015	0.00
34	2.83	0.17	0.017	0.309	0.015	0.00
35	2.92	0.17	0.017	0.307	0.015	0.00
36	3.00	0.17	0.017	0.306	0.015	0.00
37	3.08	0.17	0.017	0.305	0.015	0.00
38	3.17	0.17	0.017	0.304	0.015	0.00
39	3.25	0.17	0.017	0.302	0.015	0.00
40	3.33	0.17	0.017	0.301	0.015	0.00
41	3.42	0.17	0.017	0.300	0.015	0.00
42	3.50	0.17	0.017	0.299	0.015	0.00
43	3.58	0.17	0.017	0.297	0.015	0.00
44	3.67	0.17	0.017	0.296	0.015	0.00
45	3.75	0.17	0.017	0.295	0.015	0.00
46	3.83	0.20	0.021	0.294	0.018	0.00
47	3.92	0.20	0.021	0.292	0.018	0.00
48	4.00	0.20	0.021	0.291	0.018	0.00
49	4.08	0.20	0.021	0.290	0.018	0.00
50	4.17	0.20	0.021	0.289	0.018	0.00
51	4.25	0.20	0.021	0.287	0.018	0.00
52	4.33	0.23	0.024	0.286	0.021	0.00

53	4.42	0.23	0.024	0.285	0.021	0.00
54	4.50	0.23	0.024	0.284	0.021	0.00
55	4.58	0.23	0.024	0.282	0.021	0.00
56	4.67	0.23	0.024	0.281	0.021	0.00
57	4.75	0.23	0.024	0.280	0.021	0.00
58	4.83	0.27	0.028	0.279	0.024	0.00
59	4.92	0.27	0.028	0.278	0.024	0.00
60	5.00	0.27	0.028	0.276	0.024	0.00
61	5.08	0.20	0.021	0.275	0.018	0.00
62	5.17	0.20	0.021	0.274	0.018	0.00
63	5.25	0.20	0.021	0.273	0.018	0.00
64	5.33	0.23	0.024	0.272	0.021	0.00
65	5.42	0.23	0.024	0.270	0.021	0.00
66	5.50	0.23	0.024	0.269	0.021	0.00
67	5.58	0.27	0.028	0.268	0.024	0.00
68	5.67	0.27	0.028	0.267	0.024	0.00
69	5.75	0.27	0.028	0.266	0.024	0.00
70	5.83	0.27	0.028	0.265	0.024	0.00
71	5.92	0.27	0.028	0.263	0.024	0.00
72	6.00	0.27	0.028	0.262	0.024	0.00
73	6.08	0.30	0.031	0.261	0.027	0.00
74	6.17	0.30	0.031	0.260	0.027	0.00
75	6.25	0.30	0.031	0.259	0.027	0.00
76	6.33	0.30	0.031	0.258	0.027	0.00
77	6.42	0.30	0.031	0.256	0.027	0.00
78	6.50	0.30	0.031	0.255	0.027	0.00
79	6.58	0.33	0.035	0.254	0.030	0.01
80	6.67	0.33	0.035	0.253	0.030	0.01
81	6.75	0.33	0.035	0.252	0.030	0.01
82	6.83	0.33	0.035	0.251	0.030	0.01
83	6.92	0.33	0.035	0.250	0.030	0.01
84	7.00	0.33	0.035	0.248	0.030	0.01
85	7.08	0.33	0.035	0.247	0.030	0.01
86	7.17	0.33	0.035	0.246	0.030	0.01
87	7.25	0.33	0.035	0.245	0.030	0.01
88	7.33	0.37	0.038	0.244	0.033	0.01
89	7.42	0.37	0.038	0.243	0.033	0.01
90	7.50	0.37	0.038	0.242	0.033	0.01
91	7.58	0.40	0.042	0.241	0.036	0.01
92	7.67	0.40	0.042	0.240	0.036	0.01
93	7.75	0.40	0.042	0.238	0.036	0.01
94	7.83	0.43	0.045	0.237	0.039	0.01
95	7.92	0.43	0.045	0.236	0.039	0.01
96	8.00	0.43	0.045	0.235	0.039	0.01
97	8.08	0.50	0.052	0.234	0.045	0.01
98	8.17	0.50	0.052	0.233	0.045	0.01
99	8.25	0.50	0.052	0.232	0.045	0.01
100	8.33	0.50	0.052	0.231	0.045	0.01
101	8.42	0.50	0.052	0.230	0.045	0.01
102	8.50	0.50	0.052	0.229	0.045	0.01
103	8.58	0.53	0.056	0.228	0.048	0.01
104	8.67	0.53	0.056	0.226	0.048	0.01
105	8.75	0.53	0.056	0.225	0.048	0.01
106	8.83	0.57	0.059	0.224	0.051	0.01
107	8.92	0.57	0.059	0.223	0.051	0.01
108	9.00	0.57	0.059	0.222	0.051	0.01
109	9.08	0.63	0.066	0.221	0.057	0.01
110	9.17	0.63	0.066	0.220	0.057	0.01
111	9.25	0.63	0.066	0.219	0.057	0.01
112	9.33	0.67	0.070	0.218	0.060	0.01
113	9.42	0.67	0.070	0.217	0.060	0.01
114	9.50	0.67	0.070	0.216	0.060	0.01
115	9.58	0.70	0.073	0.215	0.063	0.01
116	9.67	0.70	0.073	0.214	0.063	0.01
117	9.75	0.70	0.073	0.213	0.063	0.01

118	9.83	0.73	0.077	0.212	0.066	0.01
119	9.92	0.73	0.077	0.211	0.066	0.01
120	10.00	0.73	0.077	0.210	0.066	0.01
121	10.08	0.50	0.052	0.209	0.045	0.01
122	10.17	0.50	0.052	0.208	0.045	0.01
123	10.25	0.50	0.052	0.207	0.045	0.01
124	10.33	0.50	0.052	0.206	0.045	0.01
125	10.42	0.50	0.052	0.205	0.045	0.01
126	10.50	0.50	0.052	0.204	0.045	0.01
127	10.58	0.67	0.070	0.203	0.060	0.01
128	10.67	0.67	0.070	0.202	0.060	0.01
129	10.75	0.67	0.070	0.201	0.060	0.01
130	10.83	0.67	0.070	0.200	0.060	0.01
131	10.92	0.67	0.070	0.199	0.060	0.01
132	11.00	0.67	0.070	0.198	0.060	0.01
133	11.08	0.63	0.066	0.197	0.057	0.01
134	11.17	0.63	0.066	0.196	0.057	0.01
135	11.25	0.63	0.066	0.195	0.057	0.01
136	11.33	0.63	0.066	0.194	0.057	0.01
137	11.42	0.63	0.066	0.193	0.057	0.01
138	11.50	0.63	0.066	0.192	0.057	0.01
139	11.58	0.57	0.059	0.191	0.051	0.01
140	11.67	0.57	0.059	0.190	0.051	0.01
141	11.75	0.57	0.059	0.189	0.051	0.01
142	11.83	0.60	0.063	0.188	0.054	0.01
143	11.92	0.60	0.063	0.187	0.054	0.01
144	12.00	0.60	0.063	0.186	0.054	0.01
145	12.08	0.83	0.087	0.185	0.075	0.01
146	12.17	0.83	0.087	0.185	0.075	0.01
147	12.25	0.83	0.087	0.184	0.075	0.01
148	12.33	0.87	0.091	0.183	0.078	0.01
149	12.42	0.87	0.091	0.182	0.078	0.01
150	12.50	0.87	0.091	0.181	0.078	0.01
151	12.58	0.93	0.098	0.180	0.084	0.01
152	12.67	0.93	0.098	0.179	0.084	0.01
153	12.75	0.93	0.098	0.178	0.084	0.01
154	12.83	0.97	0.101	0.177	0.087	0.01
155	12.92	0.97	0.101	0.176	0.087	0.01
156	13.00	0.97	0.101	0.175	0.087	0.01
157	13.08	1.13	0.119	0.175	0.102	0.02
158	13.17	1.13	0.119	0.174	0.102	0.02
159	13.25	1.13	0.119	0.173	0.102	0.02
160	13.33	1.13	0.119	0.172	0.102	0.02
161	13.42	1.13	0.119	0.171	0.102	0.02
162	13.50	1.13	0.119	0.170	0.102	0.02
163	13.58	0.77	0.080	0.169	0.069	0.01
164	13.67	0.77	0.080	0.168	0.069	0.01
165	13.75	0.77	0.080	0.168	0.069	0.01
166	13.83	0.77	0.080	0.167	0.069	0.01
167	13.92	0.77	0.080	0.166	0.069	0.01
168	14.00	0.77	0.080	0.165	0.069	0.01
169	14.08	0.90	0.094	0.164	0.081	0.01
170	14.17	0.90	0.094	0.163	0.081	0.01
171	14.25	0.90	0.094	0.163	0.081	0.01
172	14.33	0.87	0.091	0.162	0.078	0.01
173	14.42	0.87	0.091	0.161	0.078	0.01
174	14.50	0.87	0.091	0.160	0.078	0.01
175	14.58	0.87	0.091	0.159	0.078	0.01
176	14.67	0.87	0.091	0.158	0.078	0.01
177	14.75	0.87	0.091	0.158	0.078	0.01
178	14.83	0.83	0.087	0.157	0.075	0.01
179	14.92	0.83	0.087	0.156	0.075	0.01
180	15.00	0.83	0.087	0.155	0.075	0.01
181	15.08	0.80	0.084	0.154	0.072	0.01
182	15.17	0.80	0.084	0.154	0.072	0.01

183	15.25	0.80	0.084	0.153	0.072	0.01
184	15.33	0.77	0.080	0.152	0.069	0.01
185	15.42	0.77	0.080	0.151	0.069	0.01
186	15.50	0.77	0.080	0.150	0.069	0.01
187	15.58	0.63	0.066	0.150	0.057	0.01
188	15.67	0.63	0.066	0.149	0.057	0.01
189	15.75	0.63	0.066	0.148	0.057	0.01
190	15.83	0.63	0.066	0.147	0.057	0.01
191	15.92	0.63	0.066	0.147	0.057	0.01
192	16.00	0.63	0.066	0.146	0.057	0.01
193	16.08	0.13	0.014	0.145	0.012	0.00
194	16.17	0.13	0.014	0.144	0.012	0.00
195	16.25	0.13	0.014	0.144	0.012	0.00
196	16.33	0.13	0.014	0.143	0.012	0.00
197	16.42	0.13	0.014	0.142	0.012	0.00
198	16.50	0.13	0.014	0.141	0.012	0.00
199	16.58	0.10	0.010	0.141	0.009	0.00
200	16.67	0.10	0.010	0.140	0.009	0.00
201	16.75	0.10	0.010	0.139	0.009	0.00
202	16.83	0.10	0.010	0.139	0.009	0.00
203	16.92	0.10	0.010	0.138	0.009	0.00
204	17.00	0.10	0.010	0.137	0.009	0.00
205	17.08	0.17	0.017	0.137	0.015	0.00
206	17.17	0.17	0.017	0.136	0.015	0.00
207	17.25	0.17	0.017	0.135	0.015	0.00
208	17.33	0.17	0.017	0.134	0.015	0.00
209	17.42	0.17	0.017	0.134	0.015	0.00
210	17.50	0.17	0.017	0.133	0.015	0.00
211	17.58	0.17	0.017	0.132	0.015	0.00
212	17.67	0.17	0.017	0.132	0.015	0.00
213	17.75	0.17	0.017	0.131	0.015	0.00
214	17.83	0.13	0.014	0.131	0.012	0.00
215	17.92	0.13	0.014	0.130	0.012	0.00
216	18.00	0.13	0.014	0.129	0.012	0.00
217	18.08	0.13	0.014	0.129	0.012	0.00
218	18.17	0.13	0.014	0.128	0.012	0.00
219	18.25	0.13	0.014	0.127	0.012	0.00
220	18.33	0.13	0.014	0.127	0.012	0.00
221	18.42	0.13	0.014	0.126	0.012	0.00
222	18.50	0.13	0.014	0.125	0.012	0.00
223	18.58	0.10	0.010	0.125	0.009	0.00
224	18.67	0.10	0.010	0.124	0.009	0.00
225	18.75	0.10	0.010	0.124	0.009	0.00
226	18.83	0.07	0.007	0.123	0.006	0.00
227	18.92	0.07	0.007	0.122	0.006	0.00
228	19.00	0.07	0.007	0.122	0.006	0.00
229	19.08	0.10	0.010	0.121	0.009	0.00
230	19.17	0.10	0.010	0.121	0.009	0.00
231	19.25	0.10	0.010	0.120	0.009	0.00
232	19.33	0.13	0.014	0.120	0.012	0.00
233	19.42	0.13	0.014	0.119	0.012	0.00
234	19.50	0.13	0.014	0.119	0.012	0.00
235	19.58	0.10	0.010	0.118	0.009	0.00
236	19.67	0.10	0.010	0.117	0.009	0.00
237	19.75	0.10	0.010	0.117	0.009	0.00
238	19.83	0.07	0.007	0.116	0.006	0.00
239	19.92	0.07	0.007	0.116	0.006	0.00
240	20.00	0.07	0.007	0.115	0.006	0.00
241	20.08	0.10	0.010	0.115	0.009	0.00
242	20.17	0.10	0.010	0.114	0.009	0.00
243	20.25	0.10	0.010	0.114	0.009	0.00
244	20.33	0.10	0.010	0.113	0.009	0.00
245	20.42	0.10	0.010	0.113	0.009	0.00
246	20.50	0.10	0.010	0.112	0.009	0.00
247	20.58	0.10	0.010	0.112	0.009	0.00

248	20.67	0.10	0.010	0.111	0.009	0.00
249	20.75	0.10	0.010	0.111	0.009	0.00
250	20.83	0.07	0.007	0.111	0.006	0.00
251	20.92	0.07	0.007	0.110	0.006	0.00
252	21.00	0.07	0.007	0.110	0.006	0.00
253	21.08	0.10	0.010	0.109	0.009	0.00
254	21.17	0.10	0.010	0.109	0.009	0.00
255	21.25	0.10	0.010	0.108	0.009	0.00
256	21.33	0.07	0.007	0.108	0.006	0.00
257	21.42	0.07	0.007	0.108	0.006	0.00
258	21.50	0.07	0.007	0.107	0.006	0.00
259	21.58	0.10	0.010	0.107	0.009	0.00
260	21.67	0.10	0.010	0.106	0.009	0.00
261	21.75	0.10	0.010	0.106	0.009	0.00
262	21.83	0.07	0.007	0.106	0.006	0.00
263	21.92	0.07	0.007	0.105	0.006	0.00
264	22.00	0.07	0.007	0.105	0.006	0.00
265	22.08	0.10	0.010	0.105	0.009	0.00
266	22.17	0.10	0.010	0.104	0.009	0.00
267	22.25	0.10	0.010	0.104	0.009	0.00
268	22.33	0.07	0.007	0.104	0.006	0.00
269	22.42	0.07	0.007	0.103	0.006	0.00
270	22.50	0.07	0.007	0.103	0.006	0.00
271	22.58	0.07	0.007	0.103	0.006	0.00
272	22.67	0.07	0.007	0.102	0.006	0.00
273	22.75	0.07	0.007	0.102	0.006	0.00
274	22.83	0.07	0.007	0.102	0.006	0.00
275	22.92	0.07	0.007	0.102	0.006	0.00
276	23.00	0.07	0.007	0.101	0.006	0.00
277	23.08	0.07	0.007	0.101	0.006	0.00
278	23.17	0.07	0.007	0.101	0.006	0.00
279	23.25	0.07	0.007	0.101	0.006	0.00
280	23.33	0.07	0.007	0.100	0.006	0.00
281	23.42	0.07	0.007	0.100	0.006	0.00
282	23.50	0.07	0.007	0.100	0.006	0.00
283	23.58	0.07	0.007	0.100	0.006	0.00
284	23.67	0.07	0.007	0.100	0.006	0.00
285	23.75	0.07	0.007	0.100	0.006	0.00
286	23.83	0.07	0.007	0.099	0.006	0.00
287	23.92	0.07	0.007	0.099	0.006	0.00
288	24.00	0.07	0.007	0.099	0.006	0.00

Sum = 100.0

Sum = 1.5

Flood volume = Effective rainfall 0.13(In)
times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.75(In)
Total soil loss = 0.082(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.87(In)
Flood volume = 617.2 Cubic Feet
Total soil loss = 3587.2 Cubic Feet

Storm Event 1 Effective Rainfall = 2.430(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Loss rate(In./Hr) Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.07	0.019	0.352	0.017	0.00
2	0.17	0.07	0.019	0.351	0.017	0.00
3	0.25	0.07	0.019	0.349	0.017	0.00
4	0.33	0.10	0.029	0.348	0.025	0.00
5	0.42	0.10	0.029	0.347	0.025	0.00
6	0.50	0.10	0.029	0.345	0.025	0.00
7	0.58	0.10	0.029	0.344	0.025	0.00
8	0.67	0.10	0.029	0.343	0.025	0.00
9	0.75	0.10	0.029	0.341	0.025	0.00
10	0.83	0.13	0.039	0.340	0.033	0.01

11	0.92	0.13	0.039	0.339	0.033	0.01
12	1.00	0.13	0.039	0.337	0.033	0.01
13	1.08	0.10	0.029	0.336	0.025	0.00
14	1.17	0.10	0.029	0.335	0.025	0.00
15	1.25	0.10	0.029	0.333	0.025	0.00
16	1.33	0.10	0.029	0.332	0.025	0.00
17	1.42	0.10	0.029	0.331	0.025	0.00
18	1.50	0.10	0.029	0.329	0.025	0.00
19	1.58	0.10	0.029	0.328	0.025	0.00
20	1.67	0.10	0.029	0.327	0.025	0.00
21	1.75	0.10	0.029	0.325	0.025	0.00
22	1.83	0.13	0.039	0.324	0.033	0.01
23	1.92	0.13	0.039	0.323	0.033	0.01
24	2.00	0.13	0.039	0.322	0.033	0.01
25	2.08	0.13	0.039	0.320	0.033	0.01
26	2.17	0.13	0.039	0.319	0.033	0.01
27	2.25	0.13	0.039	0.318	0.033	0.01
28	2.33	0.13	0.039	0.316	0.033	0.01
29	2.42	0.13	0.039	0.315	0.033	0.01
30	2.50	0.13	0.039	0.314	0.033	0.01
31	2.58	0.17	0.049	0.312	0.041	0.01
32	2.67	0.17	0.049	0.311	0.041	0.01
33	2.75	0.17	0.049	0.310	0.041	0.01
34	2.83	0.17	0.049	0.309	0.041	0.01
35	2.92	0.17	0.049	0.307	0.041	0.01
36	3.00	0.17	0.049	0.306	0.041	0.01
37	3.08	0.17	0.049	0.305	0.041	0.01
38	3.17	0.17	0.049	0.304	0.041	0.01
39	3.25	0.17	0.049	0.302	0.041	0.01
40	3.33	0.17	0.049	0.301	0.041	0.01
41	3.42	0.17	0.049	0.300	0.041	0.01
42	3.50	0.17	0.049	0.299	0.041	0.01
43	3.58	0.17	0.049	0.297	0.041	0.01
44	3.67	0.17	0.049	0.296	0.041	0.01
45	3.75	0.17	0.049	0.295	0.041	0.01
46	3.83	0.20	0.058	0.294	0.050	0.01
47	3.92	0.20	0.058	0.292	0.050	0.01
48	4.00	0.20	0.058	0.291	0.050	0.01
49	4.08	0.20	0.058	0.290	0.050	0.01
50	4.17	0.20	0.058	0.289	0.050	0.01
51	4.25	0.20	0.058	0.287	0.050	0.01
52	4.33	0.23	0.068	0.286	0.058	0.01
53	4.42	0.23	0.068	0.285	0.058	0.01
54	4.50	0.23	0.068	0.284	0.058	0.01
55	4.58	0.23	0.068	0.282	0.058	0.01
56	4.67	0.23	0.068	0.281	0.058	0.01
57	4.75	0.23	0.068	0.280	0.058	0.01
58	4.83	0.27	0.078	0.279	0.066	0.01
59	4.92	0.27	0.078	0.278	0.066	0.01
60	5.00	0.27	0.078	0.276	0.066	0.01
61	5.08	0.20	0.058	0.275	0.050	0.01
62	5.17	0.20	0.058	0.274	0.050	0.01
63	5.25	0.20	0.058	0.273	0.050	0.01
64	5.33	0.23	0.068	0.272	0.058	0.01
65	5.42	0.23	0.068	0.270	0.058	0.01
66	5.50	0.23	0.068	0.269	0.058	0.01
67	5.58	0.27	0.078	0.268	0.066	0.01
68	5.67	0.27	0.078	0.267	0.066	0.01
69	5.75	0.27	0.078	0.266	0.066	0.01
70	5.83	0.27	0.078	0.265	0.066	0.01
71	5.92	0.27	0.078	0.263	0.066	0.01
72	6.00	0.27	0.078	0.262	0.066	0.01
73	6.08	0.30	0.087	0.261	0.075	0.01
74	6.17	0.30	0.087	0.260	0.075	0.01
75	6.25	0.30	0.087	0.259	0.075	0.01

76	6.33	0.30	0.087	0.258	0.075	0.01
77	6.42	0.30	0.087	0.256	0.075	0.01
78	6.50	0.30	0.087	0.255	0.075	0.01
79	6.58	0.33	0.097	0.254	0.083	0.01
80	6.67	0.33	0.097	0.253	0.083	0.01
81	6.75	0.33	0.097	0.252	0.083	0.01
82	6.83	0.33	0.097	0.251	0.083	0.01
83	6.92	0.33	0.097	0.250	0.083	0.01
84	7.00	0.33	0.097	0.248	0.083	0.01
85	7.08	0.33	0.097	0.247	0.083	0.01
86	7.17	0.33	0.097	0.246	0.083	0.01
87	7.25	0.33	0.097	0.245	0.083	0.01
88	7.33	0.37	0.107	0.244	0.091	0.02
89	7.42	0.37	0.107	0.243	0.091	0.02
90	7.50	0.37	0.107	0.242	0.091	0.02
91	7.58	0.40	0.117	0.241	0.100	0.02
92	7.67	0.40	0.117	0.240	0.100	0.02
93	7.75	0.40	0.117	0.238	0.100	0.02
94	7.83	0.43	0.126	0.237	0.108	0.02
95	7.92	0.43	0.126	0.236	0.108	0.02
96	8.00	0.43	0.126	0.235	0.108	0.02
97	8.08	0.50	0.146	0.234	0.124	0.02
98	8.17	0.50	0.146	0.233	0.124	0.02
99	8.25	0.50	0.146	0.232	0.124	0.02
100	8.33	0.50	0.146	0.231	0.124	0.02
101	8.42	0.50	0.146	0.230	0.124	0.02
102	8.50	0.50	0.146	0.229	0.124	0.02
103	8.58	0.53	0.156	0.228	0.133	0.02
104	8.67	0.53	0.156	0.226	0.133	0.02
105	8.75	0.53	0.156	0.225	0.133	0.02
106	8.83	0.57	0.165	0.224	0.141	0.02
107	8.92	0.57	0.165	0.223	0.141	0.02
108	9.00	0.57	0.165	0.222	0.141	0.02
109	9.08	0.63	0.185	0.221	0.158	0.03
110	9.17	0.63	0.185	0.220	0.158	0.03
111	9.25	0.63	0.185	0.219	0.158	0.03
112	9.33	0.67	0.194	0.218	0.166	0.03
113	9.42	0.67	0.194	0.217	0.166	0.03
114	9.50	0.67	0.194	0.216	0.166	0.03
115	9.58	0.70	0.204	0.215	0.174	0.03
116	9.67	0.70	0.204	0.214	0.174	0.03
117	9.75	0.70	0.204	0.213	0.174	0.03
118	9.83	0.73	0.214	0.212	---	0.00
119	9.92	0.73	0.214	0.211	---	0.00
120	10.00	0.73	0.214	0.210	---	0.00
121	10.08	0.50	0.146	0.209	0.124	0.02
122	10.17	0.50	0.146	0.208	0.124	0.02
123	10.25	0.50	0.146	0.207	0.124	0.02
124	10.33	0.50	0.146	0.206	0.124	0.02
125	10.42	0.50	0.146	0.205	0.124	0.02
126	10.50	0.50	0.146	0.204	0.124	0.02
127	10.58	0.67	0.194	0.203	0.166	0.03
128	10.67	0.67	0.194	0.202	0.166	0.03
129	10.75	0.67	0.194	0.201	0.166	0.03
130	10.83	0.67	0.194	0.200	0.166	0.03
131	10.92	0.67	0.194	0.199	0.166	0.03
132	11.00	0.67	0.194	0.198	0.166	0.03
133	11.08	0.63	0.185	0.197	0.158	0.03
134	11.17	0.63	0.185	0.196	0.158	0.03
135	11.25	0.63	0.185	0.195	0.158	0.03
136	11.33	0.63	0.185	0.194	0.158	0.03
137	11.42	0.63	0.185	0.193	0.158	0.03
138	11.50	0.63	0.185	0.192	0.158	0.03
139	11.58	0.57	0.165	0.191	0.141	0.02
140	11.67	0.57	0.165	0.190	0.141	0.02

141	11.75	0.57	0.165	0.189	0.141	0.02
142	11.83	0.60	0.175	0.188	0.149	0.03
143	11.92	0.60	0.175	0.187	0.149	0.03
144	12.00	0.60	0.175	0.186	0.149	0.03
145	12.08	0.83	0.243	0.185	---	0.06
146	12.17	0.83	0.243	0.185	---	0.06
147	12.25	0.83	0.243	0.184	---	0.06
148	12.33	0.87	0.253	0.183	---	0.07
149	12.42	0.87	0.253	0.182	---	0.07
150	12.50	0.87	0.253	0.181	---	0.07
151	12.58	0.93	0.272	0.180	---	0.09
152	12.67	0.93	0.272	0.179	---	0.09
153	12.75	0.93	0.272	0.178	---	0.09
154	12.83	0.97	0.282	0.177	---	0.10
155	12.92	0.97	0.282	0.176	---	0.11
156	13.00	0.97	0.282	0.175	---	0.11
157	13.08	1.13	0.330	0.175	---	0.16
158	13.17	1.13	0.330	0.174	---	0.16
159	13.25	1.13	0.330	0.173	---	0.16
160	13.33	1.13	0.330	0.172	---	0.16
161	13.42	1.13	0.330	0.171	---	0.16
162	13.50	1.13	0.330	0.170	---	0.16
163	13.58	0.77	0.224	0.169	---	0.05
164	13.67	0.77	0.224	0.168	---	0.06
165	13.75	0.77	0.224	0.168	---	0.06
166	13.83	0.77	0.224	0.167	---	0.06
167	13.92	0.77	0.224	0.166	---	0.06
168	14.00	0.77	0.224	0.165	---	0.06
169	14.08	0.90	0.262	0.164	---	0.10
170	14.17	0.90	0.262	0.163	---	0.10
171	14.25	0.90	0.262	0.163	---	0.10
172	14.33	0.87	0.253	0.162	---	0.09
173	14.42	0.87	0.253	0.161	---	0.09
174	14.50	0.87	0.253	0.160	---	0.09
175	14.58	0.87	0.253	0.159	---	0.09
176	14.67	0.87	0.253	0.158	---	0.09
177	14.75	0.87	0.253	0.158	---	0.10
178	14.83	0.83	0.243	0.157	---	0.09
179	14.92	0.83	0.243	0.156	---	0.09
180	15.00	0.83	0.243	0.155	---	0.09
181	15.08	0.80	0.233	0.154	---	0.08
182	15.17	0.80	0.233	0.154	---	0.08
183	15.25	0.80	0.233	0.153	---	0.08
184	15.33	0.77	0.224	0.152	---	0.07
185	15.42	0.77	0.224	0.151	---	0.07
186	15.50	0.77	0.224	0.150	---	0.07
187	15.58	0.63	0.185	0.150	---	0.04
188	15.67	0.63	0.185	0.149	---	0.04
189	15.75	0.63	0.185	0.148	---	0.04
190	15.83	0.63	0.185	0.147	---	0.04
191	15.92	0.63	0.185	0.147	---	0.04
192	16.00	0.63	0.185	0.146	---	0.04
193	16.08	0.13	0.039	0.145	0.033	0.01
194	16.17	0.13	0.039	0.144	0.033	0.01
195	16.25	0.13	0.039	0.144	0.033	0.01
196	16.33	0.13	0.039	0.143	0.033	0.01
197	16.42	0.13	0.039	0.142	0.033	0.01
198	16.50	0.13	0.039	0.141	0.033	0.01
199	16.58	0.10	0.029	0.141	0.025	0.00
200	16.67	0.10	0.029	0.140	0.025	0.00
201	16.75	0.10	0.029	0.139	0.025	0.00
202	16.83	0.10	0.029	0.139	0.025	0.00
203	16.92	0.10	0.029	0.138	0.025	0.00
204	17.00	0.10	0.029	0.137	0.025	0.00
205	17.08	0.17	0.049	0.137	0.041	0.01

206	17.17	0.17	0.049	0.136	0.041	0.01
207	17.25	0.17	0.049	0.135	0.041	0.01
208	17.33	0.17	0.049	0.134	0.041	0.01
209	17.42	0.17	0.049	0.134	0.041	0.01
210	17.50	0.17	0.049	0.133	0.041	0.01
211	17.58	0.17	0.049	0.132	0.041	0.01
212	17.67	0.17	0.049	0.132	0.041	0.01
213	17.75	0.17	0.049	0.131	0.041	0.01
214	17.83	0.13	0.039	0.131	0.033	0.01
215	17.92	0.13	0.039	0.130	0.033	0.01
216	18.00	0.13	0.039	0.129	0.033	0.01
217	18.08	0.13	0.039	0.129	0.033	0.01
218	18.17	0.13	0.039	0.128	0.033	0.01
219	18.25	0.13	0.039	0.127	0.033	0.01
220	18.33	0.13	0.039	0.127	0.033	0.01
221	18.42	0.13	0.039	0.126	0.033	0.01
222	18.50	0.13	0.039	0.125	0.033	0.01
223	18.58	0.10	0.029	0.125	0.025	0.00
224	18.67	0.10	0.029	0.124	0.025	0.00
225	18.75	0.10	0.029	0.124	0.025	0.00
226	18.83	0.07	0.019	0.123	0.017	0.00
227	18.92	0.07	0.019	0.122	0.017	0.00
228	19.00	0.07	0.019	0.122	0.017	0.00
229	19.08	0.10	0.029	0.121	0.025	0.00
230	19.17	0.10	0.029	0.121	0.025	0.00
231	19.25	0.10	0.029	0.120	0.025	0.00
232	19.33	0.13	0.039	0.120	0.033	0.01
233	19.42	0.13	0.039	0.119	0.033	0.01
234	19.50	0.13	0.039	0.119	0.033	0.01
235	19.58	0.10	0.029	0.118	0.025	0.00
236	19.67	0.10	0.029	0.117	0.025	0.00
237	19.75	0.10	0.029	0.117	0.025	0.00
238	19.83	0.07	0.019	0.116	0.017	0.00
239	19.92	0.07	0.019	0.116	0.017	0.00
240	20.00	0.07	0.019	0.115	0.017	0.00
241	20.08	0.10	0.029	0.115	0.025	0.00
242	20.17	0.10	0.029	0.114	0.025	0.00
243	20.25	0.10	0.029	0.114	0.025	0.00
244	20.33	0.10	0.029	0.113	0.025	0.00
245	20.42	0.10	0.029	0.113	0.025	0.00
246	20.50	0.10	0.029	0.112	0.025	0.00
247	20.58	0.10	0.029	0.112	0.025	0.00
248	20.67	0.10	0.029	0.111	0.025	0.00
249	20.75	0.10	0.029	0.111	0.025	0.00
250	20.83	0.07	0.019	0.111	0.017	0.00
251	20.92	0.07	0.019	0.110	0.017	0.00
252	21.00	0.07	0.019	0.110	0.017	0.00
253	21.08	0.10	0.029	0.109	0.025	0.00
254	21.17	0.10	0.029	0.109	0.025	0.00
255	21.25	0.10	0.029	0.108	0.025	0.00
256	21.33	0.07	0.019	0.108	0.017	0.00
257	21.42	0.07	0.019	0.108	0.017	0.00
258	21.50	0.07	0.019	0.107	0.017	0.00
259	21.58	0.10	0.029	0.107	0.025	0.00
260	21.67	0.10	0.029	0.106	0.025	0.00
261	21.75	0.10	0.029	0.106	0.025	0.00
262	21.83	0.07	0.019	0.106	0.017	0.00
263	21.92	0.07	0.019	0.105	0.017	0.00
264	22.00	0.07	0.019	0.105	0.017	0.00
265	22.08	0.10	0.029	0.105	0.025	0.00
266	22.17	0.10	0.029	0.104	0.025	0.00
267	22.25	0.10	0.029	0.104	0.025	0.00
268	22.33	0.07	0.019	0.104	0.017	0.00
269	22.42	0.07	0.019	0.103	0.017	0.00
270	22.50	0.07	0.019	0.103	0.017	0.00

271	22.58	0.07	0.019	0.103	0.017	0.00
272	22.67	0.07	0.019	0.102	0.017	0.00
273	22.75	0.07	0.019	0.102	0.017	0.00
274	22.83	0.07	0.019	0.102	0.017	0.00
275	22.92	0.07	0.019	0.102	0.017	0.00
276	23.00	0.07	0.019	0.101	0.017	0.00
277	23.08	0.07	0.019	0.101	0.017	0.00
278	23.17	0.07	0.019	0.101	0.017	0.00
279	23.25	0.07	0.019	0.101	0.017	0.00
280	23.33	0.07	0.019	0.100	0.017	0.00
281	23.42	0.07	0.019	0.100	0.017	0.00
282	23.50	0.07	0.019	0.100	0.017	0.00
283	23.58	0.07	0.019	0.100	0.017	0.00
284	23.67	0.07	0.019	0.100	0.017	0.00
285	23.75	0.07	0.019	0.100	0.017	0.00
286	23.83	0.07	0.019	0.099	0.017	0.00
287	23.92	0.07	0.019	0.099	0.017	0.00
288	24.00	0.07	0.019	0.099	0.017	0.00

Sum = 100.0 Sum = 6.5
Flood volume = Effective rainfall 0.54(In)
times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.1(Ac.Ft)
Total soil loss = 1.89(In)
Total soil loss = 0.208(Ac.Ft)
Total rainfall = 2.43(In)
Flood volume = 2604.3 Cubic Feet
Total soil loss = 9074.5 Cubic Feet

Peak flow rate of this hydrograph = 0.214(CFS)

+++++
TOTAL OF: 3 24 - HOUR STORM EVENTS
Runoff Hydrograph

Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m)	Volume Ac.Ft	Q(CFS)	0	2.5	5.0	7.5	10.0
0+ 5	0.0000	0.00	Q				
0+10	0.0000	0.00	Q				
0+15	0.0000	0.00	Q				
0+20	0.0000	0.00	Q				
0+25	0.0000	0.00	Q				
0+30	0.0000	0.00	Q				
0+35	0.0000	0.00	Q				
0+40	0.0000	0.00	Q				
0+45	0.0001	0.00	Q				
0+50	0.0001	0.00	Q				
0+55	0.0001	0.00	Q				
1+ 0	0.0001	0.00	Q				
1+ 5	0.0001	0.00	Q				
1+10	0.0001	0.00	Q				
1+15	0.0001	0.00	Q				
1+20	0.0001	0.00	Q				
1+25	0.0001	0.00	Q				
1+30	0.0001	0.00	Q				
1+35	0.0001	0.00	Q				
1+40	0.0001	0.00	Q				
1+45	0.0002	0.00	Q				
1+50	0.0002	0.00	Q				
1+55	0.0002	0.00	Q				
2+ 0	0.0002	0.00	Q				
2+ 5	0.0002	0.00	Q				
2+10	0.0002	0.00	Q				
2+15	0.0002	0.00	Q				

2+20	0.0002	0.00	Q				
2+25	0.0002	0.00	Q				
2+30	0.0002	0.00	Q				
2+35	0.0003	0.00	Q				
2+40	0.0003	0.00	Q				
2+45	0.0003	0.00	Q				
2+50	0.0003	0.00	Q				
2+55	0.0003	0.00	Q				
3+ 0	0.0003	0.00	Q				
3+ 5	0.0003	0.00	Q				
3+10	0.0003	0.00	Q				
3+15	0.0004	0.00	Q				
3+20	0.0004	0.00	Q				
3+25	0.0004	0.00	Q				
3+30	0.0004	0.00	Q				
3+35	0.0004	0.00	Q				
3+40	0.0004	0.00	Q				
3+45	0.0004	0.00	Q				
3+50	0.0004	0.00	Q				
3+55	0.0005	0.00	Q				
4+ 0	0.0005	0.00	Q				
4+ 5	0.0005	0.00	Q				
4+10	0.0005	0.00	Q				
4+15	0.0005	0.00	Q				
4+20	0.0005	0.00	Q				
4+25	0.0006	0.00	Q				
4+30	0.0006	0.00	Q				
4+35	0.0006	0.00	Q				
4+40	0.0006	0.00	Q				
4+45	0.0006	0.00	Q				
4+50	0.0006	0.00	Q				
4+55	0.0007	0.00	Q				
5+ 0	0.0007	0.00	Q				
5+ 5	0.0007	0.00	Q				
5+10	0.0007	0.00	Q				
5+15	0.0007	0.00	Q				
5+20	0.0007	0.00	Q				
5+25	0.0008	0.00	Q				
5+30	0.0008	0.00	Q				
5+35	0.0008	0.00	Q				
5+40	0.0008	0.00	Q				
5+45	0.0008	0.00	Q				
5+50	0.0009	0.00	Q				
5+55	0.0009	0.00	Q				
6+ 0	0.0009	0.00	Q				
6+ 5	0.0009	0.00	Q				
6+10	0.0009	0.00	Q				
6+15	0.0010	0.00	Q				
6+20	0.0010	0.00	Q				
6+25	0.0010	0.00	Q				
6+30	0.0010	0.00	Q				
6+35	0.0011	0.00	Q				
6+40	0.0011	0.00	Q				
6+45	0.0011	0.00	Q				
6+50	0.0011	0.00	Q				
6+55	0.0012	0.00	Q				
7+ 0	0.0012	0.00	Q				
7+ 5	0.0012	0.00	Q				
7+10	0.0012	0.00	Q				
7+15	0.0013	0.00	Q				
7+20	0.0013	0.00	Q				
7+25	0.0013	0.00	Q				
7+30	0.0013	0.00	Q				
7+35	0.0014	0.00	Q				
7+40	0.0014	0.00	Q				

7+45	0.0014	0.00 Q				
7+50	0.0015	0.00 Q				
7+55	0.0015	0.00 Q				
8+ 0	0.0015	0.00 Q				
8+ 5	0.0016	0.01 Q				
8+10	0.0016	0.01 Q				
8+15	0.0016	0.01 Q				
8+20	0.0017	0.01 Q				
8+25	0.0017	0.01 Q				
8+30	0.0017	0.01 Q				
8+35	0.0018	0.01 Q				
8+40	0.0018	0.01 Q				
8+45	0.0019	0.01 Q				
8+50	0.0019	0.01 Q				
8+55	0.0019	0.01 Q				
9+ 0	0.0020	0.01 Q				
9+ 5	0.0020	0.01 Q				
9+10	0.0021	0.01 QV				
9+15	0.0021	0.01 QV				
9+20	0.0022	0.01 QV				
9+25	0.0022	0.01 QV				
9+30	0.0023	0.01 QV				
9+35	0.0023	0.01 QV				
9+40	0.0024	0.01 QV				
9+45	0.0024	0.01 QV				
9+50	0.0025	0.01 QV				
9+55	0.0025	0.01 QV				
10+ 0	0.0026	0.01 QV				
10+ 5	0.0026	0.01 QV				
10+10	0.0027	0.01 QV				
10+15	0.0027	0.01 QV				
10+20	0.0028	0.01 QV				
10+25	0.0028	0.01 QV				
10+30	0.0028	0.01 QV				
10+35	0.0029	0.01 QV				
10+40	0.0029	0.01 QV				
10+45	0.0030	0.01 QV				
10+50	0.0030	0.01 QV				
10+55	0.0031	0.01 QV				
11+ 0	0.0031	0.01 QV				
11+ 5	0.0032	0.01 QV				
11+10	0.0032	0.01 QV				
11+15	0.0033	0.01 QV				
11+20	0.0033	0.01 QV				
11+25	0.0034	0.01 QV				
11+30	0.0034	0.01 QV				
11+35	0.0035	0.01 QV				
11+40	0.0035	0.01 QV				
11+45	0.0035	0.01 QV				
11+50	0.0036	0.01 QV				
11+55	0.0036	0.01 QV				
12+ 0	0.0037	0.01 QV				
12+ 5	0.0037	0.01 QV				
12+10	0.0038	0.01 QV				
12+15	0.0039	0.01 QV				
12+20	0.0039	0.01 QV				
12+25	0.0040	0.01 QV				
12+30	0.0040	0.01 QV				
12+35	0.0041	0.01 Q V				
12+40	0.0042	0.01 Q V				
12+45	0.0043	0.01 Q V				
12+50	0.0043	0.01 Q V				
12+55	0.0044	0.01 Q V				
13+ 0	0.0045	0.01 Q V				
13+ 5	0.0045	0.01 Q V				

13+10	0.0046	0.01	Q V				
13+15	0.0047	0.01	Q V				
13+20	0.0048	0.01	Q V				
13+25	0.0049	0.01	Q V				
13+30	0.0050	0.01	Q V				
13+35	0.0050	0.01	Q V				
13+40	0.0051	0.01	Q V				
13+45	0.0052	0.01	Q V				
13+50	0.0052	0.01	Q V				
13+55	0.0053	0.01	Q V				
14+ 0	0.0053	0.01	Q V				
14+ 5	0.0054	0.01	Q V				
14+10	0.0055	0.01	Q V				
14+15	0.0055	0.01	Q V				
14+20	0.0056	0.01	Q V				
14+25	0.0057	0.01	Q V				
14+30	0.0057	0.01	Q V				
14+35	0.0058	0.01	Q V				
14+40	0.0059	0.01	Q V				
14+45	0.0059	0.01	Q V				
14+50	0.0060	0.01	Q V				
14+55	0.0060	0.01	Q V				
15+ 0	0.0061	0.01	Q V				
15+ 5	0.0062	0.01	Q V				
15+10	0.0062	0.01	Q V				
15+15	0.0063	0.01	Q V				
15+20	0.0063	0.01	Q V				
15+25	0.0064	0.01	Q V				
15+30	0.0065	0.01	Q V				
15+35	0.0065	0.01	Q V				
15+40	0.0066	0.01	Q V				
15+45	0.0066	0.01	Q V				
15+50	0.0066	0.01	Q V				
15+55	0.0067	0.01	Q V				
16+ 0	0.0067	0.01	Q V				
16+ 5	0.0068	0.00	Q V				
16+10	0.0068	0.00	Q V				
16+15	0.0068	0.00	Q V				
16+20	0.0068	0.00	Q V				
16+25	0.0068	0.00	Q V				
16+30	0.0068	0.00	Q V				
16+35	0.0068	0.00	Q V				
16+40	0.0068	0.00	Q V				
16+45	0.0068	0.00	Q V				
16+50	0.0068	0.00	Q V				
16+55	0.0069	0.00	Q V				
17+ 0	0.0069	0.00	Q V				
17+ 5	0.0069	0.00	Q V				
17+10	0.0069	0.00	Q V				
17+15	0.0069	0.00	Q V				
17+20	0.0069	0.00	Q V				
17+25	0.0069	0.00	Q V				
17+30	0.0069	0.00	Q V				
17+35	0.0069	0.00	Q V				
17+40	0.0070	0.00	Q V				
17+45	0.0070	0.00	Q V				
17+50	0.0070	0.00	Q V				
17+55	0.0070	0.00	Q V				
18+ 0	0.0070	0.00	Q V				
18+ 5	0.0070	0.00	Q V				
18+10	0.0070	0.00	Q V				
18+15	0.0070	0.00	Q V				
18+20	0.0070	0.00	Q V				
18+25	0.0071	0.00	Q V				
18+30	0.0071	0.00	Q V				

18+35	0.0071	0.00	Q	V				
18+40	0.0071	0.00	Q	V				
18+45	0.0071	0.00	Q	V				
18+50	0.0071	0.00	Q	V				
18+55	0.0071	0.00	Q	V				
19+ 0	0.0071	0.00	Q	V				
19+ 5	0.0071	0.00	Q	V				
19+10	0.0071	0.00	Q	V				
19+15	0.0071	0.00	Q	V				
19+20	0.0071	0.00	Q	V				
19+25	0.0071	0.00	Q	V				
19+30	0.0072	0.00	Q	V				
19+35	0.0072	0.00	Q	V				
19+40	0.0072	0.00	Q	V				
19+45	0.0072	0.00	Q	V				
19+50	0.0072	0.00	Q	V				
19+55	0.0072	0.00	Q	V				
20+ 0	0.0072	0.00	Q	V				
20+ 5	0.0072	0.00	Q	V				
20+10	0.0072	0.00	Q	V				
20+15	0.0072	0.00	Q	V				
20+20	0.0072	0.00	Q	V				
20+25	0.0072	0.00	Q	V				
20+30	0.0072	0.00	Q	V				
20+35	0.0072	0.00	Q	V				
20+40	0.0073	0.00	Q	V				
20+45	0.0073	0.00	Q	V				
20+50	0.0073	0.00	Q	V				
20+55	0.0073	0.00	Q	V				
21+ 0	0.0073	0.00	Q	V				
21+ 5	0.0073	0.00	Q	V				
21+10	0.0073	0.00	Q	V				
21+15	0.0073	0.00	Q	V				
21+20	0.0073	0.00	Q	V				
21+25	0.0073	0.00	Q	V				
21+30	0.0073	0.00	Q	V				
21+35	0.0073	0.00	Q	V				
21+40	0.0073	0.00	Q	V				
21+45	0.0073	0.00	Q	V				
21+50	0.0073	0.00	Q	V				
21+55	0.0073	0.00	Q	V				
22+ 0	0.0073	0.00	Q	V				
22+ 5	0.0074	0.00	Q	V				
22+10	0.0074	0.00	Q	V				
22+15	0.0074	0.00	Q	V				
22+20	0.0074	0.00	Q	V				
22+25	0.0074	0.00	Q	V				
22+30	0.0074	0.00	Q	V				
22+35	0.0074	0.00	Q	V				
22+40	0.0074	0.00	Q	V				
22+45	0.0074	0.00	Q	V				
22+50	0.0074	0.00	Q	V				
22+55	0.0074	0.00	Q	V				
23+ 0	0.0074	0.00	Q	V				
23+ 5	0.0074	0.00	Q	V				
23+10	0.0074	0.00	Q	V				
23+15	0.0074	0.00	Q	V				
23+20	0.0074	0.00	Q	V				
23+25	0.0074	0.00	Q	V				
23+30	0.0074	0.00	Q	V				
23+35	0.0075	0.00	Q	V				
23+40	0.0075	0.00	Q	V				
23+45	0.0075	0.00	Q	V				
23+50	0.0075	0.00	Q	V				
23+55	0.0075	0.00	Q	V				

24+ 0	0.0075	0.00	Q V				
24+ 5	0.0075	0.00	Q V				
24+10	0.0075	0.00	Q V				
24+15	0.0075	0.00	Q V				
24+20	0.0075	0.00	Q V				
24+25	0.0075	0.00	Q V				
24+30	0.0075	0.00	Q V				
24+35	0.0076	0.00	Q V				
24+40	0.0076	0.00	Q V				
24+45	0.0076	0.00	Q V				
24+50	0.0076	0.00	Q V				
24+55	0.0076	0.00	Q V				
25+ 0	0.0076	0.00	Q V				
25+ 5	0.0077	0.00	Q V				
25+10	0.0077	0.00	Q V				
25+15	0.0077	0.00	Q V				
25+20	0.0077	0.00	Q V				
25+25	0.0077	0.00	Q V				
25+30	0.0077	0.00	Q V				
25+35	0.0077	0.00	Q V				
25+40	0.0078	0.00	Q V				
25+45	0.0078	0.00	Q V				
25+50	0.0078	0.00	Q V				
25+55	0.0078	0.00	Q V				
26+ 0	0.0078	0.00	Q V				
26+ 5	0.0078	0.00	Q V				
26+10	0.0079	0.00	Q V				
26+15	0.0079	0.00	Q V				
26+20	0.0079	0.00	Q V				
26+25	0.0079	0.00	Q V				
26+30	0.0079	0.00	Q V				
26+35	0.0080	0.00	Q V				
26+40	0.0080	0.00	Q V				
26+45	0.0080	0.00	Q V				
26+50	0.0080	0.00	Q V				
26+55	0.0081	0.00	Q V				
27+ 0	0.0081	0.00	Q V				
27+ 5	0.0081	0.00	Q V				
27+10	0.0081	0.00	Q V				
27+15	0.0081	0.00	Q V				
27+20	0.0082	0.00	Q V				
27+25	0.0082	0.00	Q V				
27+30	0.0082	0.00	Q V				
27+35	0.0082	0.00	Q V				
27+40	0.0083	0.00	Q V				
27+45	0.0083	0.00	Q V				
27+50	0.0083	0.00	Q V				
27+55	0.0083	0.00	Q V				
28+ 0	0.0084	0.00	Q V				
28+ 5	0.0084	0.00	Q V				
28+10	0.0084	0.00	Q V				
28+15	0.0085	0.00	Q V				
28+20	0.0085	0.00	Q V				
28+25	0.0085	0.00	Q V				
28+30	0.0086	0.00	Q V				
28+35	0.0086	0.00	Q V				
28+40	0.0086	0.00	Q V				
28+45	0.0087	0.00	Q V				
28+50	0.0087	0.01	Q V				
28+55	0.0087	0.01	Q V				
29+ 0	0.0088	0.01	Q V				
29+ 5	0.0088	0.00	Q V				
29+10	0.0088	0.00	Q V				
29+15	0.0089	0.00	Q V				
29+20	0.0089	0.00	Q V				

29+25	0.0089	0.00	Q	V				
29+30	0.0090	0.00	Q	V				
29+35	0.0090	0.01	Q	V				
29+40	0.0090	0.01	Q	V				
29+45	0.0091	0.01	Q	V				
29+50	0.0091	0.01	Q	V				
29+55	0.0091	0.01	Q	V				
30+ 0	0.0092	0.01	Q	V				
30+ 5	0.0092	0.01	Q	V				
30+10	0.0093	0.01	Q	V				
30+15	0.0093	0.01	Q	V				
30+20	0.0093	0.01	Q	V				
30+25	0.0094	0.01	Q	V				
30+30	0.0094	0.01	Q	V				
30+35	0.0095	0.01	Q	V				
30+40	0.0095	0.01	Q	V				
30+45	0.0096	0.01	Q	V				
30+50	0.0096	0.01	Q	V				
30+55	0.0097	0.01	Q	V				
31+ 0	0.0097	0.01	Q	V				
31+ 5	0.0098	0.01	Q	V				
31+10	0.0098	0.01	Q	V				
31+15	0.0099	0.01	Q	V				
31+20	0.0099	0.01	Q	V				
31+25	0.0100	0.01	Q	V				
31+30	0.0100	0.01	Q	V				
31+35	0.0101	0.01	Q	V				
31+40	0.0101	0.01	Q	V				
31+45	0.0102	0.01	Q	V				
31+50	0.0102	0.01	Q	V				
31+55	0.0103	0.01	Q	V				
32+ 0	0.0104	0.01	Q	V				
32+ 5	0.0104	0.01	Q	V				
32+10	0.0105	0.01	Q	V				
32+15	0.0106	0.01	Q	V				
32+20	0.0106	0.01	Q	V				
32+25	0.0107	0.01	Q	V				
32+30	0.0108	0.01	Q	V				
32+35	0.0109	0.01	Q	V				
32+40	0.0109	0.01	Q	V				
32+45	0.0110	0.01	Q	V				
32+50	0.0111	0.01	Q	V				
32+55	0.0112	0.01	Q	V				
33+ 0	0.0112	0.01	Q	V				
33+ 5	0.0113	0.01	Q	V				
33+10	0.0114	0.01	Q	V				
33+15	0.0115	0.01	Q	V				
33+20	0.0116	0.01	Q	V				
33+25	0.0117	0.01	Q	V				
33+30	0.0118	0.01	Q	V				
33+35	0.0119	0.01	Q	V				
33+40	0.0120	0.01	Q	V				
33+45	0.0121	0.01	Q	V				
33+50	0.0122	0.01	Q	V				
33+55	0.0123	0.02	Q	V				
34+ 0	0.0124	0.02	Q	V				
34+ 5	0.0125	0.01	Q	V				
34+10	0.0126	0.01	Q	V				
34+15	0.0126	0.01	Q	V				
34+20	0.0127	0.01	Q	V				
34+25	0.0128	0.01	Q	V				
34+30	0.0128	0.01	Q	V				
34+35	0.0129	0.01	Q	V				
34+40	0.0130	0.01	Q	V				
34+45	0.0131	0.01	Q	V				

34+50	0.0132	0.01	Q	V				
34+55	0.0133	0.01	Q	V				
35+ 0	0.0134	0.01	Q	V				
35+ 5	0.0135	0.01	Q	V				
35+10	0.0136	0.01	Q	V				
35+15	0.0137	0.01	Q	V				
35+20	0.0138	0.01	Q	V				
35+25	0.0138	0.01	Q	V				
35+30	0.0139	0.01	Q	V				
35+35	0.0140	0.01	Q	V				
35+40	0.0141	0.01	Q	V				
35+45	0.0142	0.01	Q	V				
35+50	0.0143	0.01	Q	V				
35+55	0.0143	0.01	Q	V				
36+ 0	0.0144	0.01	Q	V				
36+ 5	0.0145	0.02	Q	V				
36+10	0.0147	0.02	Q	V				
36+15	0.0148	0.02	Q	V				
36+20	0.0149	0.02	Q	V				
36+25	0.0150	0.02	Q	V				
36+30	0.0151	0.02	Q	V				
36+35	0.0153	0.02	Q	V				
36+40	0.0154	0.02	Q	V				
36+45	0.0155	0.02	Q	V				
36+50	0.0157	0.02	Q	V				
36+55	0.0158	0.02	Q	V				
37+ 0	0.0159	0.02	Q	V				
37+ 5	0.0161	0.02	Q	V				
37+10	0.0163	0.02	Q	V				
37+15	0.0164	0.02	Q	V				
37+20	0.0166	0.02	Q	V				
37+25	0.0167	0.02	Q	V				
37+30	0.0169	0.02	Q	V				
37+35	0.0170	0.02	Q	V				
37+40	0.0171	0.02	Q	V				
37+45	0.0172	0.02	Q	V				
37+50	0.0174	0.02	Q	V				
37+55	0.0175	0.02	Q	V				
38+ 0	0.0176	0.02	Q	V				
38+ 5	0.0177	0.02	Q	V				
38+10	0.0178	0.02	Q	V				
38+15	0.0179	0.02	Q	V				
38+20	0.0181	0.02	Q	V				
38+25	0.0182	0.02	Q	V				
38+30	0.0183	0.02	Q	V				
38+35	0.0184	0.02	Q	V				
38+40	0.0186	0.02	Q	V				
38+45	0.0187	0.02	Q	V				
38+50	0.0188	0.02	Q	V				
38+55	0.0189	0.02	Q	V				
39+ 0	0.0190	0.02	Q	V				
39+ 5	0.0192	0.02	Q	V				
39+10	0.0193	0.02	Q	V				
39+15	0.0194	0.02	Q	V				
39+20	0.0195	0.02	Q	V				
39+25	0.0196	0.02	Q	V				
39+30	0.0197	0.02	Q	V				
39+35	0.0198	0.01	Q	V				
39+40	0.0199	0.01	Q	V				
39+45	0.0200	0.01	Q	V				
39+50	0.0201	0.01	Q	V				
39+55	0.0202	0.01	Q	V				
40+ 0	0.0203	0.01	Q	V				
40+ 5	0.0203	0.01	Q	V				
40+10	0.0203	0.00	Q	V				

40+15	0.0203	0.00	Q	V			
40+20	0.0204	0.00	Q	V			
40+25	0.0204	0.00	Q	V			
40+30	0.0204	0.00	Q	V			
40+35	0.0204	0.00	Q	V			
40+40	0.0204	0.00	Q	V			
40+45	0.0204	0.00	Q	V			
40+50	0.0205	0.00	Q	V			
40+55	0.0205	0.00	Q	V			
41+ 0	0.0205	0.00	Q	V			
41+ 5	0.0205	0.00	Q	V			
41+10	0.0205	0.00	Q	V			
41+15	0.0205	0.00	Q	V			
41+20	0.0206	0.00	Q	V			
41+25	0.0206	0.00	Q	V			
41+30	0.0206	0.00	Q	V			
41+35	0.0206	0.00	Q	V			
41+40	0.0207	0.00	Q	V			
41+45	0.0207	0.00	Q	V			
41+50	0.0207	0.00	Q	V			
41+55	0.0207	0.00	Q	V			
42+ 0	0.0207	0.00	Q	V			
42+ 5	0.0208	0.00	Q	V			
42+10	0.0208	0.00	Q	V			
42+15	0.0208	0.00	Q	V			
42+20	0.0208	0.00	Q	V			
42+25	0.0208	0.00	Q	V			
42+30	0.0209	0.00	Q	V			
42+35	0.0209	0.00	Q	V			
42+40	0.0209	0.00	Q	V			
42+45	0.0209	0.00	Q	V			
42+50	0.0209	0.00	Q	V			
42+55	0.0209	0.00	Q	V			
43+ 0	0.0209	0.00	Q	V			
43+ 5	0.0209	0.00	Q	V			
43+10	0.0210	0.00	Q	V			
43+15	0.0210	0.00	Q	V			
43+20	0.0210	0.00	Q	V			
43+25	0.0210	0.00	Q	V			
43+30	0.0210	0.00	Q	V			
43+35	0.0210	0.00	Q	V			
43+40	0.0211	0.00	Q	V			
43+45	0.0211	0.00	Q	V			
43+50	0.0211	0.00	Q	V			
43+55	0.0211	0.00	Q	V			
44+ 0	0.0211	0.00	Q	V			
44+ 5	0.0211	0.00	Q	V			
44+10	0.0211	0.00	Q	V			
44+15	0.0211	0.00	Q	V			
44+20	0.0212	0.00	Q	V			
44+25	0.0212	0.00	Q	V			
44+30	0.0212	0.00	Q	V			
44+35	0.0212	0.00	Q	V			
44+40	0.0212	0.00	Q	V			
44+45	0.0212	0.00	Q	V			
44+50	0.0212	0.00	Q	V			
44+55	0.0213	0.00	Q	V			
45+ 0	0.0213	0.00	Q	V			
45+ 5	0.0213	0.00	Q	V			
45+10	0.0213	0.00	Q	V			
45+15	0.0213	0.00	Q	V			
45+20	0.0213	0.00	Q	V			
45+25	0.0213	0.00	Q	V			
45+30	0.0213	0.00	Q	V			
45+35	0.0213	0.00	Q	V			

45+40	0.0214	0.00 Q	V			
45+45	0.0214	0.00 Q	V			
45+50	0.0214	0.00 Q	V			
45+55	0.0214	0.00 Q	V			
46+ 0	0.0214	0.00 Q	V			
46+ 5	0.0214	0.00 Q	V			
46+10	0.0214	0.00 Q	V			
46+15	0.0214	0.00 Q	V			
46+20	0.0215	0.00 Q	V			
46+25	0.0215	0.00 Q	V			
46+30	0.0215	0.00 Q	V			
46+35	0.0215	0.00 Q	V			
46+40	0.0215	0.00 Q	V			
46+45	0.0215	0.00 Q	V			
46+50	0.0215	0.00 Q	V			
46+55	0.0215	0.00 Q	V			
47+ 0	0.0215	0.00 Q	V			
47+ 5	0.0215	0.00 Q	V			
47+10	0.0215	0.00 Q	V			
47+15	0.0216	0.00 Q	V			
47+20	0.0216	0.00 Q	V			
47+25	0.0216	0.00 Q	V			
47+30	0.0216	0.00 Q	V			
47+35	0.0216	0.00 Q	V			
47+40	0.0216	0.00 Q	V			
47+45	0.0216	0.00 Q	V			
47+50	0.0216	0.00 Q	V			
47+55	0.0216	0.00 Q	V			
48+ 0	0.0216	0.00 Q	V			
48+ 5	0.0217	0.00 Q	V			
48+10	0.0217	0.00 Q	V			
48+15	0.0217	0.00 Q	V			
48+20	0.0217	0.01 Q	V			
48+25	0.0218	0.01 Q	V			
48+30	0.0218	0.01 Q	V			
48+35	0.0219	0.01 Q	V			
48+40	0.0219	0.01 Q	V			
48+45	0.0219	0.01 Q	V			
48+50	0.0220	0.01 Q	V			
48+55	0.0220	0.01 Q	V			
49+ 0	0.0221	0.01 Q	V			
49+ 5	0.0221	0.01 Q	V			
49+10	0.0222	0.01 Q	V			
49+15	0.0222	0.01 Q	V			
49+20	0.0223	0.01 Q	V			
49+25	0.0223	0.01 Q	V			
49+30	0.0223	0.01 Q	V			
49+35	0.0224	0.01 Q	V			
49+40	0.0224	0.01 Q	V			
49+45	0.0225	0.01 Q	V			
49+50	0.0225	0.01 Q	V			
49+55	0.0226	0.01 Q	V			
50+ 0	0.0226	0.01 Q	V			
50+ 5	0.0227	0.01 Q	V			
50+10	0.0227	0.01 Q	V			
50+15	0.0228	0.01 Q	V			
50+20	0.0228	0.01 Q	V			
50+25	0.0229	0.01 Q	V			
50+30	0.0229	0.01 Q	V			
50+35	0.0230	0.01 Q	V			
50+40	0.0230	0.01 Q	V			
50+45	0.0231	0.01 Q	V			
50+50	0.0232	0.01 Q	V			
50+55	0.0232	0.01 Q	V			
51+ 0	0.0233	0.01 Q	V			

51+ 5	0.0234	0.01 Q	V			
51+10	0.0234	0.01 Q	V			
51+15	0.0235	0.01 Q	V			
51+20	0.0236	0.01 Q	V			
51+25	0.0236	0.01 Q	V			
51+30	0.0237	0.01 Q	V			
51+35	0.0238	0.01 Q	V			
51+40	0.0238	0.01 Q	V			
51+45	0.0239	0.01 Q	V			
51+50	0.0240	0.01 Q	V			
51+55	0.0241	0.01 Q	V			
52+ 0	0.0241	0.01 Q	V			
52+ 5	0.0242	0.01 Q	V			
52+10	0.0243	0.01 Q	V			
52+15	0.0244	0.01 Q	V			
52+20	0.0245	0.01 Q	V			
52+25	0.0245	0.01 Q	V			
52+30	0.0246	0.01 Q	V			
52+35	0.0247	0.01 Q	V			
52+40	0.0248	0.01 Q	V			
52+45	0.0249	0.01 Q	V			
52+50	0.0250	0.01 Q	V			
52+55	0.0251	0.02 Q	V			
53+ 0	0.0252	0.02 Q	V			
53+ 5	0.0253	0.01 Q	V			
53+10	0.0254	0.01 Q	V			
53+15	0.0255	0.01 Q	V			
53+20	0.0256	0.01 Q	V			
53+25	0.0257	0.01 Q	V			
53+30	0.0257	0.01 Q	V			
53+35	0.0258	0.01 Q	V			
53+40	0.0259	0.02 Q	V			
53+45	0.0261	0.02 Q	V			
53+50	0.0262	0.02 Q	V			
53+55	0.0263	0.02 Q	V			
54+ 0	0.0264	0.02 Q	V			
54+ 5	0.0265	0.02 Q	V			
54+10	0.0266	0.02 Q	V			
54+15	0.0267	0.02 Q	V			
54+20	0.0268	0.02 Q	V			
54+25	0.0270	0.02 Q	V			
54+30	0.0271	0.02 Q	V			
54+35	0.0272	0.02 Q	V			
54+40	0.0273	0.02 Q	V			
54+45	0.0275	0.02 Q	V			
54+50	0.0276	0.02 Q	V			
54+55	0.0277	0.02 Q	V			
55+ 0	0.0279	0.02 Q	V			
55+ 5	0.0280	0.02 Q	V			
55+10	0.0281	0.02 Q	V			
55+15	0.0282	0.02 Q	V			
55+20	0.0284	0.02 Q	V			
55+25	0.0285	0.02 Q	V			
55+30	0.0287	0.02 Q	V			
55+35	0.0288	0.02 Q	V			
55+40	0.0290	0.02 Q	V			
55+45	0.0291	0.02 Q	V			
55+50	0.0293	0.02 Q	V			
55+55	0.0295	0.02 Q	V			
56+ 0	0.0297	0.02 Q	V			
56+ 5	0.0298	0.03 Q	V			
56+10	0.0300	0.03 Q	V			
56+15	0.0302	0.03 Q	V			
56+20	0.0304	0.03 Q	V			
56+25	0.0306	0.03 Q	V			

56+30	0.0308	0.03	Q		V			
56+35	0.0310	0.03	Q		V			
56+40	0.0312	0.03	Q		V			
56+45	0.0314	0.03	Q		V			
56+50	0.0317	0.03	Q		V			
56+55	0.0319	0.03	Q		V			
57+ 0	0.0321	0.03	Q		V			
57+ 5	0.0324	0.03	Q		V			
57+10	0.0326	0.04	Q		V			
57+15	0.0329	0.04	Q		V			
57+20	0.0331	0.04	Q		V			
57+25	0.0334	0.04	Q		V			
57+30	0.0336	0.04	Q		V			
57+35	0.0339	0.04	Q		V			
57+40	0.0342	0.04	Q		V			
57+45	0.0345	0.04	Q		V			
57+50	0.0346	0.02	Q		V			
57+55	0.0346	0.00	Q		V			
58+ 0	0.0346	0.00	Q		V			
58+ 5	0.0348	0.02	Q		V			
58+10	0.0350	0.03	Q		V			
58+15	0.0352	0.03	Q		V			
58+20	0.0354	0.03	Q		V			
58+25	0.0356	0.03	Q		V			
58+30	0.0357	0.03	Q		V			
58+35	0.0360	0.03	Q		V			
58+40	0.0362	0.04	Q		V			
58+45	0.0365	0.04	Q		V			
58+50	0.0368	0.04	Q		V			
58+55	0.0370	0.04	Q		V			
59+ 0	0.0373	0.04	Q		V			
59+ 5	0.0376	0.04	Q		V			
59+10	0.0378	0.04	Q		V			
59+15	0.0381	0.04	Q		V			
59+20	0.0383	0.04	Q		V			
59+25	0.0385	0.04	Q		V			
59+30	0.0388	0.04	Q		V			
59+35	0.0390	0.03	Q		V			
59+40	0.0393	0.03	Q		V			
59+45	0.0395	0.03	Q		V			
59+50	0.0397	0.03	Q		V			
59+55	0.0399	0.03	Q		V			
60+ 0	0.0402	0.03	Q		V			
60+ 5	0.0406	0.06	Q		V			
60+10	0.0411	0.08	Q		V			
60+15	0.0417	0.08	Q		V			
60+20	0.0423	0.09	Q		V			
60+25	0.0429	0.09	Q		V			
60+30	0.0436	0.10	Q		V			
60+35	0.0444	0.11	Q		V			
60+40	0.0452	0.12	Q		V			
60+45	0.0461	0.13	Q		V			
60+50	0.0470	0.13	Q		V			
60+55	0.0480	0.14	Q		V			
61+ 0	0.0490	0.14	Q		V			
61+ 5	0.0502	0.19	Q		V			
61+10	0.0517	0.21	Q		V			
61+15	0.0531	0.21	Q		V			
61+20	0.0546	0.21	Q		V			
61+25	0.0561	0.21	Q		V			
61+30	0.0575	0.21	Q		V			
61+35	0.0584	0.12	Q		V			
61+40	0.0589	0.07	Q		V			
61+45	0.0594	0.07	Q		V			
61+50	0.0599	0.08	Q		V			

61+55	0.0604	0.08	Q			V	
62+ 0	0.0610	0.08	Q			V	
62+ 5	0.0617	0.11	Q			V	
62+10	0.0626	0.13	Q			V	
62+15	0.0636	0.13	Q			V	
62+20	0.0644	0.13	Q			V	
62+25	0.0653	0.12	Q			V	
62+30	0.0661	0.12	Q			V	
62+35	0.0670	0.12	Q			V	
62+40	0.0678	0.13	Q			V	
62+45	0.0687	0.13	Q			V	
62+50	0.0695	0.12	Q			V	
62+55	0.0703	0.12	Q			V	
63+ 0	0.0711	0.12	Q			V	
63+ 5	0.0719	0.11	Q			V	
63+10	0.0726	0.11	Q			V	
63+15	0.0734	0.11	Q			V	
63+20	0.0740	0.10	Q			V	
63+25	0.0747	0.10	Q			V	
63+30	0.0754	0.10	Q			V	
63+35	0.0758	0.06	Q			V	
63+40	0.0762	0.05	Q			V	
63+45	0.0765	0.05	Q			V	
63+50	0.0768	0.05	Q			V	
63+55	0.0772	0.05	Q			V	
64+ 0	0.0775	0.05	Q			V	
64+ 5	0.0777	0.02	Q			V	
64+10	0.0777	0.01	Q			V	
64+15	0.0778	0.01	Q			V	
64+20	0.0778	0.01	Q			V	
64+25	0.0779	0.01	Q			V	
64+30	0.0779	0.01	Q			V	
64+35	0.0780	0.01	Q			V	
64+40	0.0780	0.01	Q			V	
64+45	0.0781	0.01	Q			V	
64+50	0.0781	0.01	Q			V	
64+55	0.0781	0.01	Q			V	
65+ 0	0.0782	0.01	Q			V	
65+ 5	0.0782	0.01	Q			V	
65+10	0.0783	0.01	Q			V	
65+15	0.0784	0.01	Q			V	
65+20	0.0784	0.01	Q			V	
65+25	0.0785	0.01	Q			V	
65+30	0.0786	0.01	Q			V	
65+35	0.0786	0.01	Q			V	
65+40	0.0787	0.01	Q			V	
65+45	0.0788	0.01	Q			V	
65+50	0.0788	0.01	Q			V	
65+55	0.0789	0.01	Q			V	
66+ 0	0.0789	0.01	Q			V	
66+ 5	0.0790	0.01	Q			V	
66+10	0.0790	0.01	Q			V	
66+15	0.0791	0.01	Q			V	
66+20	0.0791	0.01	Q			V	
66+25	0.0792	0.01	Q			V	
66+30	0.0792	0.01	Q			V	
66+35	0.0793	0.01	Q			V	
66+40	0.0793	0.01	Q			V	
66+45	0.0794	0.01	Q			V	
66+50	0.0794	0.00	Q			V	
66+55	0.0794	0.00	Q			V	
67+ 0	0.0795	0.00	Q			V	
67+ 5	0.0795	0.01	Q			V	
67+10	0.0795	0.01	Q			V	
67+15	0.0796	0.01	Q			V	

67+20	0.0796	0.01 Q				V
67+25	0.0797	0.01 Q				V
67+30	0.0797	0.01 Q				V
67+35	0.0798	0.01 Q				V
67+40	0.0798	0.01 Q				V
67+45	0.0798	0.01 Q				V
67+50	0.0799	0.00 Q				V
67+55	0.0799	0.00 Q				V
68+ 0	0.0799	0.00 Q				V
68+ 5	0.0800	0.01 Q				V
68+10	0.0800	0.01 Q				V
68+15	0.0800	0.01 Q				V
68+20	0.0801	0.01 Q				V
68+25	0.0801	0.01 Q				V
68+30	0.0802	0.01 Q				V
68+35	0.0802	0.01 Q				V
68+40	0.0802	0.01 Q				V
68+45	0.0803	0.01 Q				V
68+50	0.0803	0.00 Q				V
68+55	0.0803	0.00 Q				V
69+ 0	0.0804	0.00 Q				V
69+ 5	0.0804	0.01 Q				V
69+10	0.0804	0.01 Q				V
69+15	0.0805	0.01 Q				V
69+20	0.0805	0.00 Q				V
69+25	0.0805	0.00 Q				V
69+30	0.0806	0.00 Q				V
69+35	0.0806	0.01 Q				V
69+40	0.0806	0.01 Q				V
69+45	0.0807	0.01 Q				V
69+50	0.0807	0.00 Q				V
69+55	0.0807	0.00 Q				V
70+ 0	0.0808	0.00 Q				V
70+ 5	0.0808	0.01 Q				V
70+10	0.0808	0.01 Q				V
70+15	0.0809	0.01 Q				V
70+20	0.0809	0.00 Q				V
70+25	0.0809	0.00 Q				V
70+30	0.0809	0.00 Q				V
70+35	0.0810	0.00 Q				V
70+40	0.0810	0.00 Q				V
70+45	0.0810	0.00 Q				V
70+50	0.0811	0.00 Q				V
70+55	0.0811	0.00 Q				V
71+ 0	0.0811	0.00 Q				V
71+ 5	0.0811	0.00 Q				V
71+10	0.0812	0.00 Q				V
71+15	0.0812	0.00 Q				V
71+20	0.0812	0.00 Q				V
71+25	0.0812	0.00 Q				V
71+30	0.0813	0.00 Q				V
71+35	0.0813	0.00 Q				V
71+40	0.0813	0.00 Q				V
71+45	0.0813	0.00 Q				V
71+50	0.0814	0.00 Q				V
71+55	0.0814	0.00 Q				V
72+ 0	0.0814	0.00 Q				V
72+ 5	0.0814	0.00 Q				V

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APRE2YR245.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Pre-development
24-Hr 5-Year Storm Event

Drainage Area = 1.32(Ac.) = 0.002 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 408.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 87.50(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.077 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.017 Mi.
Difference in elevation = 16.34(Ft.)
Slope along watercourse = 211.4588 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.021 Hr.
Lag time = 1.24 Min.
25% of lag time = 0.31 Min.
40% of lag time = 0.50 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 24 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	2.43	3.22

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	6.58	8.71

STORM EVENT (YEAR) = 5.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 2.430(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 6.580(In)

Point rain (area averaged) = 3.402(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 3.402(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 1.324 83.00 0.059
 Total Area Entered = 1.32(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-2 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 83.0 83.0 0.210 0.059 0.199 1.000 0.199

Sum (F) = 0.199

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.199

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.099

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.853

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	402.223	65.137	0.869
2	0.167	804.446	34.863	0.465
Sum = 100.000			Sum=	1.334

Storm Event 3 Effective Rainfall = 0.646(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.07	0.005	0.352	0.004	0.00
2	0.17	0.07	0.005	0.351	0.004	0.00
3	0.25	0.07	0.005	0.349	0.004	0.00
4	0.33	0.10	0.008	0.348	0.007	0.00
5	0.42	0.10	0.008	0.347	0.007	0.00
6	0.50	0.10	0.008	0.345	0.007	0.00
7	0.58	0.10	0.008	0.344	0.007	0.00
8	0.67	0.10	0.008	0.343	0.007	0.00
9	0.75	0.10	0.008	0.341	0.007	0.00
10	0.83	0.13	0.010	0.340	0.009	0.00
11	0.92	0.13	0.010	0.339	0.009	0.00
12	1.00	0.13	0.010	0.337	0.009	0.00
13	1.08	0.10	0.008	0.336	0.007	0.00
14	1.17	0.10	0.008	0.335	0.007	0.00
15	1.25	0.10	0.008	0.333	0.007	0.00
16	1.33	0.10	0.008	0.332	0.007	0.00
17	1.42	0.10	0.008	0.331	0.007	0.00
18	1.50	0.10	0.008	0.329	0.007	0.00
19	1.58	0.10	0.008	0.328	0.007	0.00
20	1.67	0.10	0.008	0.327	0.007	0.00
21	1.75	0.10	0.008	0.325	0.007	0.00
22	1.83	0.13	0.010	0.324	0.009	0.00
23	1.92	0.13	0.010	0.323	0.009	0.00
24	2.00	0.13	0.010	0.322	0.009	0.00
25	2.08	0.13	0.010	0.320	0.009	0.00
26	2.17	0.13	0.010	0.319	0.009	0.00
27	2.25	0.13	0.010	0.318	0.009	0.00
28	2.33	0.13	0.010	0.316	0.009	0.00
29	2.42	0.13	0.010	0.315	0.009	0.00

30	2.50	0.13	0.010	0.314	0.009	0.00
31	2.58	0.17	0.013	0.312	0.011	0.00
32	2.67	0.17	0.013	0.311	0.011	0.00
33	2.75	0.17	0.013	0.310	0.011	0.00
34	2.83	0.17	0.013	0.309	0.011	0.00
35	2.92	0.17	0.013	0.307	0.011	0.00
36	3.00	0.17	0.013	0.306	0.011	0.00
37	3.08	0.17	0.013	0.305	0.011	0.00
38	3.17	0.17	0.013	0.304	0.011	0.00
39	3.25	0.17	0.013	0.302	0.011	0.00
40	3.33	0.17	0.013	0.301	0.011	0.00
41	3.42	0.17	0.013	0.300	0.011	0.00
42	3.50	0.17	0.013	0.299	0.011	0.00
43	3.58	0.17	0.013	0.297	0.011	0.00
44	3.67	0.17	0.013	0.296	0.011	0.00
45	3.75	0.17	0.013	0.295	0.011	0.00
46	3.83	0.20	0.016	0.294	0.013	0.00
47	3.92	0.20	0.016	0.292	0.013	0.00
48	4.00	0.20	0.016	0.291	0.013	0.00
49	4.08	0.20	0.016	0.290	0.013	0.00
50	4.17	0.20	0.016	0.289	0.013	0.00
51	4.25	0.20	0.016	0.287	0.013	0.00
52	4.33	0.23	0.018	0.286	0.015	0.00
53	4.42	0.23	0.018	0.285	0.015	0.00
54	4.50	0.23	0.018	0.284	0.015	0.00
55	4.58	0.23	0.018	0.282	0.015	0.00
56	4.67	0.23	0.018	0.281	0.015	0.00
57	4.75	0.23	0.018	0.280	0.015	0.00
58	4.83	0.27	0.021	0.279	0.018	0.00
59	4.92	0.27	0.021	0.278	0.018	0.00
60	5.00	0.27	0.021	0.276	0.018	0.00
61	5.08	0.20	0.016	0.275	0.013	0.00
62	5.17	0.20	0.016	0.274	0.013	0.00
63	5.25	0.20	0.016	0.273	0.013	0.00
64	5.33	0.23	0.018	0.272	0.015	0.00
65	5.42	0.23	0.018	0.270	0.015	0.00
66	5.50	0.23	0.018	0.269	0.015	0.00
67	5.58	0.27	0.021	0.268	0.018	0.00
68	5.67	0.27	0.021	0.267	0.018	0.00
69	5.75	0.27	0.021	0.266	0.018	0.00
70	5.83	0.27	0.021	0.265	0.018	0.00
71	5.92	0.27	0.021	0.263	0.018	0.00
72	6.00	0.27	0.021	0.262	0.018	0.00
73	6.08	0.30	0.023	0.261	0.020	0.00
74	6.17	0.30	0.023	0.260	0.020	0.00
75	6.25	0.30	0.023	0.259	0.020	0.00
76	6.33	0.30	0.023	0.258	0.020	0.00
77	6.42	0.30	0.023	0.256	0.020	0.00
78	6.50	0.30	0.023	0.255	0.020	0.00
79	6.58	0.33	0.026	0.254	0.022	0.00
80	6.67	0.33	0.026	0.253	0.022	0.00
81	6.75	0.33	0.026	0.252	0.022	0.00
82	6.83	0.33	0.026	0.251	0.022	0.00
83	6.92	0.33	0.026	0.250	0.022	0.00
84	7.00	0.33	0.026	0.248	0.022	0.00
85	7.08	0.33	0.026	0.247	0.022	0.00
86	7.17	0.33	0.026	0.246	0.022	0.00
87	7.25	0.33	0.026	0.245	0.022	0.00
88	7.33	0.37	0.028	0.244	0.024	0.00
89	7.42	0.37	0.028	0.243	0.024	0.00
90	7.50	0.37	0.028	0.242	0.024	0.00
91	7.58	0.40	0.031	0.241	0.026	0.00
92	7.67	0.40	0.031	0.240	0.026	0.00
93	7.75	0.40	0.031	0.238	0.026	0.00
94	7.83	0.43	0.034	0.237	0.029	0.00

95	7.92	0.43	0.034	0.236	0.029	0.00
96	8.00	0.43	0.034	0.235	0.029	0.00
97	8.08	0.50	0.039	0.234	0.033	0.01
98	8.17	0.50	0.039	0.233	0.033	0.01
99	8.25	0.50	0.039	0.232	0.033	0.01
100	8.33	0.50	0.039	0.231	0.033	0.01
101	8.42	0.50	0.039	0.230	0.033	0.01
102	8.50	0.50	0.039	0.229	0.033	0.01
103	8.58	0.53	0.041	0.228	0.035	0.01
104	8.67	0.53	0.041	0.226	0.035	0.01
105	8.75	0.53	0.041	0.225	0.035	0.01
106	8.83	0.57	0.044	0.224	0.038	0.01
107	8.92	0.57	0.044	0.223	0.038	0.01
108	9.00	0.57	0.044	0.222	0.038	0.01
109	9.08	0.63	0.049	0.221	0.042	0.01
110	9.17	0.63	0.049	0.220	0.042	0.01
111	9.25	0.63	0.049	0.219	0.042	0.01
112	9.33	0.67	0.052	0.218	0.044	0.01
113	9.42	0.67	0.052	0.217	0.044	0.01
114	9.50	0.67	0.052	0.216	0.044	0.01
115	9.58	0.70	0.054	0.215	0.046	0.01
116	9.67	0.70	0.054	0.214	0.046	0.01
117	9.75	0.70	0.054	0.213	0.046	0.01
118	9.83	0.73	0.057	0.212	0.049	0.01
119	9.92	0.73	0.057	0.211	0.049	0.01
120	10.00	0.73	0.057	0.210	0.049	0.01
121	10.08	0.50	0.039	0.209	0.033	0.01
122	10.17	0.50	0.039	0.208	0.033	0.01
123	10.25	0.50	0.039	0.207	0.033	0.01
124	10.33	0.50	0.039	0.206	0.033	0.01
125	10.42	0.50	0.039	0.205	0.033	0.01
126	10.50	0.50	0.039	0.204	0.033	0.01
127	10.58	0.67	0.052	0.203	0.044	0.01
128	10.67	0.67	0.052	0.202	0.044	0.01
129	10.75	0.67	0.052	0.201	0.044	0.01
130	10.83	0.67	0.052	0.200	0.044	0.01
131	10.92	0.67	0.052	0.199	0.044	0.01
132	11.00	0.67	0.052	0.198	0.044	0.01
133	11.08	0.63	0.049	0.197	0.042	0.01
134	11.17	0.63	0.049	0.196	0.042	0.01
135	11.25	0.63	0.049	0.195	0.042	0.01
136	11.33	0.63	0.049	0.194	0.042	0.01
137	11.42	0.63	0.049	0.193	0.042	0.01
138	11.50	0.63	0.049	0.192	0.042	0.01
139	11.58	0.57	0.044	0.191	0.038	0.01
140	11.67	0.57	0.044	0.190	0.038	0.01
141	11.75	0.57	0.044	0.189	0.038	0.01
142	11.83	0.60	0.047	0.188	0.040	0.01
143	11.92	0.60	0.047	0.187	0.040	0.01
144	12.00	0.60	0.047	0.186	0.040	0.01
145	12.08	0.83	0.065	0.185	0.055	0.01
146	12.17	0.83	0.065	0.185	0.055	0.01
147	12.25	0.83	0.065	0.184	0.055	0.01
148	12.33	0.87	0.067	0.183	0.057	0.01
149	12.42	0.87	0.067	0.182	0.057	0.01
150	12.50	0.87	0.067	0.181	0.057	0.01
151	12.58	0.93	0.072	0.180	0.062	0.01
152	12.67	0.93	0.072	0.179	0.062	0.01
153	12.75	0.93	0.072	0.178	0.062	0.01
154	12.83	0.97	0.075	0.177	0.064	0.01
155	12.92	0.97	0.075	0.176	0.064	0.01
156	13.00	0.97	0.075	0.175	0.064	0.01
157	13.08	1.13	0.088	0.175	0.075	0.01
158	13.17	1.13	0.088	0.174	0.075	0.01
159	13.25	1.13	0.088	0.173	0.075	0.01

160	13.33	1.13	0.088	0.172	0.075	0.01
161	13.42	1.13	0.088	0.171	0.075	0.01
162	13.50	1.13	0.088	0.170	0.075	0.01
163	13.58	0.77	0.059	0.169	0.051	0.01
164	13.67	0.77	0.059	0.168	0.051	0.01
165	13.75	0.77	0.059	0.168	0.051	0.01
166	13.83	0.77	0.059	0.167	0.051	0.01
167	13.92	0.77	0.059	0.166	0.051	0.01
168	14.00	0.77	0.059	0.165	0.051	0.01
169	14.08	0.90	0.070	0.164	0.060	0.01
170	14.17	0.90	0.070	0.163	0.060	0.01
171	14.25	0.90	0.070	0.163	0.060	0.01
172	14.33	0.87	0.067	0.162	0.057	0.01
173	14.42	0.87	0.067	0.161	0.057	0.01
174	14.50	0.87	0.067	0.160	0.057	0.01
175	14.58	0.87	0.067	0.159	0.057	0.01
176	14.67	0.87	0.067	0.158	0.057	0.01
177	14.75	0.87	0.067	0.158	0.057	0.01
178	14.83	0.83	0.065	0.157	0.055	0.01
179	14.92	0.83	0.065	0.156	0.055	0.01
180	15.00	0.83	0.065	0.155	0.055	0.01
181	15.08	0.80	0.062	0.154	0.053	0.01
182	15.17	0.80	0.062	0.154	0.053	0.01
183	15.25	0.80	0.062	0.153	0.053	0.01
184	15.33	0.77	0.059	0.152	0.051	0.01
185	15.42	0.77	0.059	0.151	0.051	0.01
186	15.50	0.77	0.059	0.150	0.051	0.01
187	15.58	0.63	0.049	0.150	0.042	0.01
188	15.67	0.63	0.049	0.149	0.042	0.01
189	15.75	0.63	0.049	0.148	0.042	0.01
190	15.83	0.63	0.049	0.147	0.042	0.01
191	15.92	0.63	0.049	0.147	0.042	0.01
192	16.00	0.63	0.049	0.146	0.042	0.01
193	16.08	0.13	0.010	0.145	0.009	0.00
194	16.17	0.13	0.010	0.144	0.009	0.00
195	16.25	0.13	0.010	0.144	0.009	0.00
196	16.33	0.13	0.010	0.143	0.009	0.00
197	16.42	0.13	0.010	0.142	0.009	0.00
198	16.50	0.13	0.010	0.141	0.009	0.00
199	16.58	0.10	0.008	0.141	0.007	0.00
200	16.67	0.10	0.008	0.140	0.007	0.00
201	16.75	0.10	0.008	0.139	0.007	0.00
202	16.83	0.10	0.008	0.139	0.007	0.00
203	16.92	0.10	0.008	0.138	0.007	0.00
204	17.00	0.10	0.008	0.137	0.007	0.00
205	17.08	0.17	0.013	0.137	0.011	0.00
206	17.17	0.17	0.013	0.136	0.011	0.00
207	17.25	0.17	0.013	0.135	0.011	0.00
208	17.33	0.17	0.013	0.134	0.011	0.00
209	17.42	0.17	0.013	0.134	0.011	0.00
210	17.50	0.17	0.013	0.133	0.011	0.00
211	17.58	0.17	0.013	0.132	0.011	0.00
212	17.67	0.17	0.013	0.132	0.011	0.00
213	17.75	0.17	0.013	0.131	0.011	0.00
214	17.83	0.13	0.010	0.131	0.009	0.00
215	17.92	0.13	0.010	0.130	0.009	0.00
216	18.00	0.13	0.010	0.129	0.009	0.00
217	18.08	0.13	0.010	0.129	0.009	0.00
218	18.17	0.13	0.010	0.128	0.009	0.00
219	18.25	0.13	0.010	0.127	0.009	0.00
220	18.33	0.13	0.010	0.127	0.009	0.00
221	18.42	0.13	0.010	0.126	0.009	0.00
222	18.50	0.13	0.010	0.125	0.009	0.00
223	18.58	0.10	0.008	0.125	0.007	0.00
224	18.67	0.10	0.008	0.124	0.007	0.00

225	18.75	0.10	0.008	0.124	0.007	0.00
226	18.83	0.07	0.005	0.123	0.004	0.00
227	18.92	0.07	0.005	0.122	0.004	0.00
228	19.00	0.07	0.005	0.122	0.004	0.00
229	19.08	0.10	0.008	0.121	0.007	0.00
230	19.17	0.10	0.008	0.121	0.007	0.00
231	19.25	0.10	0.008	0.120	0.007	0.00
232	19.33	0.13	0.010	0.120	0.009	0.00
233	19.42	0.13	0.010	0.119	0.009	0.00
234	19.50	0.13	0.010	0.119	0.009	0.00
235	19.58	0.10	0.008	0.118	0.007	0.00
236	19.67	0.10	0.008	0.117	0.007	0.00
237	19.75	0.10	0.008	0.117	0.007	0.00
238	19.83	0.07	0.005	0.116	0.004	0.00
239	19.92	0.07	0.005	0.116	0.004	0.00
240	20.00	0.07	0.005	0.115	0.004	0.00
241	20.08	0.10	0.008	0.115	0.007	0.00
242	20.17	0.10	0.008	0.114	0.007	0.00
243	20.25	0.10	0.008	0.114	0.007	0.00
244	20.33	0.10	0.008	0.113	0.007	0.00
245	20.42	0.10	0.008	0.113	0.007	0.00
246	20.50	0.10	0.008	0.112	0.007	0.00
247	20.58	0.10	0.008	0.112	0.007	0.00
248	20.67	0.10	0.008	0.111	0.007	0.00
249	20.75	0.10	0.008	0.111	0.007	0.00
250	20.83	0.07	0.005	0.111	0.004	0.00
251	20.92	0.07	0.005	0.110	0.004	0.00
252	21.00	0.07	0.005	0.110	0.004	0.00
253	21.08	0.10	0.008	0.109	0.007	0.00
254	21.17	0.10	0.008	0.109	0.007	0.00
255	21.25	0.10	0.008	0.108	0.007	0.00
256	21.33	0.07	0.005	0.108	0.004	0.00
257	21.42	0.07	0.005	0.108	0.004	0.00
258	21.50	0.07	0.005	0.107	0.004	0.00
259	21.58	0.10	0.008	0.107	0.007	0.00
260	21.67	0.10	0.008	0.106	0.007	0.00
261	21.75	0.10	0.008	0.106	0.007	0.00
262	21.83	0.07	0.005	0.106	0.004	0.00
263	21.92	0.07	0.005	0.105	0.004	0.00
264	22.00	0.07	0.005	0.105	0.004	0.00
265	22.08	0.10	0.008	0.105	0.007	0.00
266	22.17	0.10	0.008	0.104	0.007	0.00
267	22.25	0.10	0.008	0.104	0.007	0.00
268	22.33	0.07	0.005	0.104	0.004	0.00
269	22.42	0.07	0.005	0.103	0.004	0.00
270	22.50	0.07	0.005	0.103	0.004	0.00
271	22.58	0.07	0.005	0.103	0.004	0.00
272	22.67	0.07	0.005	0.102	0.004	0.00
273	22.75	0.07	0.005	0.102	0.004	0.00
274	22.83	0.07	0.005	0.102	0.004	0.00
275	22.92	0.07	0.005	0.102	0.004	0.00
276	23.00	0.07	0.005	0.101	0.004	0.00
277	23.08	0.07	0.005	0.101	0.004	0.00
278	23.17	0.07	0.005	0.101	0.004	0.00
279	23.25	0.07	0.005	0.101	0.004	0.00
280	23.33	0.07	0.005	0.100	0.004	0.00
281	23.42	0.07	0.005	0.100	0.004	0.00
282	23.50	0.07	0.005	0.100	0.004	0.00
283	23.58	0.07	0.005	0.100	0.004	0.00
284	23.67	0.07	0.005	0.100	0.004	0.00
285	23.75	0.07	0.005	0.100	0.004	0.00
286	23.83	0.07	0.005	0.099	0.004	0.00
287	23.92	0.07	0.005	0.099	0.004	0.00
288	24.00	0.07	0.005	0.099	0.004	0.00
Sum =	100.0			Sum =	1.1	

Flood volume = Effective rainfall 0.09(In)
 times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.55(In)
 Total soil loss = 0.061(Ac.Ft)
 Total rainfall = 0.65(In)
 Flood volume = 456.0 Cubic Feet
 Total soil loss = 2650.6 Cubic Feet

Storm Event 2 Effective Rainfall = 1.225(In)

Unit	Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr)		Effective (In/Hr)
				Max	Low	
1	0.08	0.07	0.010	0.352	0.008	0.00
2	0.17	0.07	0.010	0.351	0.008	0.00
3	0.25	0.07	0.010	0.349	0.008	0.00
4	0.33	0.10	0.015	0.348	0.013	0.00
5	0.42	0.10	0.015	0.347	0.013	0.00
6	0.50	0.10	0.015	0.345	0.013	0.00
7	0.58	0.10	0.015	0.344	0.013	0.00
8	0.67	0.10	0.015	0.343	0.013	0.00
9	0.75	0.10	0.015	0.341	0.013	0.00
10	0.83	0.13	0.020	0.340	0.017	0.00
11	0.92	0.13	0.020	0.339	0.017	0.00
12	1.00	0.13	0.020	0.337	0.017	0.00
13	1.08	0.10	0.015	0.336	0.013	0.00
14	1.17	0.10	0.015	0.335	0.013	0.00
15	1.25	0.10	0.015	0.333	0.013	0.00
16	1.33	0.10	0.015	0.332	0.013	0.00
17	1.42	0.10	0.015	0.331	0.013	0.00
18	1.50	0.10	0.015	0.329	0.013	0.00
19	1.58	0.10	0.015	0.328	0.013	0.00
20	1.67	0.10	0.015	0.327	0.013	0.00
21	1.75	0.10	0.015	0.325	0.013	0.00
22	1.83	0.13	0.020	0.324	0.017	0.00
23	1.92	0.13	0.020	0.323	0.017	0.00
24	2.00	0.13	0.020	0.322	0.017	0.00
25	2.08	0.13	0.020	0.320	0.017	0.00
26	2.17	0.13	0.020	0.319	0.017	0.00
27	2.25	0.13	0.020	0.318	0.017	0.00
28	2.33	0.13	0.020	0.316	0.017	0.00
29	2.42	0.13	0.020	0.315	0.017	0.00
30	2.50	0.13	0.020	0.314	0.017	0.00
31	2.58	0.17	0.024	0.312	0.021	0.00
32	2.67	0.17	0.024	0.311	0.021	0.00
33	2.75	0.17	0.024	0.310	0.021	0.00
34	2.83	0.17	0.024	0.309	0.021	0.00
35	2.92	0.17	0.024	0.307	0.021	0.00
36	3.00	0.17	0.024	0.306	0.021	0.00
37	3.08	0.17	0.024	0.305	0.021	0.00
38	3.17	0.17	0.024	0.304	0.021	0.00
39	3.25	0.17	0.024	0.302	0.021	0.00
40	3.33	0.17	0.024	0.301	0.021	0.00
41	3.42	0.17	0.024	0.300	0.021	0.00
42	3.50	0.17	0.024	0.299	0.021	0.00
43	3.58	0.17	0.024	0.297	0.021	0.00
44	3.67	0.17	0.024	0.296	0.021	0.00
45	3.75	0.17	0.024	0.295	0.021	0.00
46	3.83	0.20	0.029	0.294	0.025	0.00
47	3.92	0.20	0.029	0.292	0.025	0.00
48	4.00	0.20	0.029	0.291	0.025	0.00
49	4.08	0.20	0.029	0.290	0.025	0.00
50	4.17	0.20	0.029	0.289	0.025	0.00
51	4.25	0.20	0.029	0.287	0.025	0.00
52	4.33	0.23	0.034	0.286	0.029	0.01

53	4.42	0.23	0.034	0.285	0.029	0.01
54	4.50	0.23	0.034	0.284	0.029	0.01
55	4.58	0.23	0.034	0.282	0.029	0.01
56	4.67	0.23	0.034	0.281	0.029	0.01
57	4.75	0.23	0.034	0.280	0.029	0.01
58	4.83	0.27	0.039	0.279	0.033	0.01
59	4.92	0.27	0.039	0.278	0.033	0.01
60	5.00	0.27	0.039	0.276	0.033	0.01
61	5.08	0.20	0.029	0.275	0.025	0.00
62	5.17	0.20	0.029	0.274	0.025	0.00
63	5.25	0.20	0.029	0.273	0.025	0.00
64	5.33	0.23	0.034	0.272	0.029	0.01
65	5.42	0.23	0.034	0.270	0.029	0.01
66	5.50	0.23	0.034	0.269	0.029	0.01
67	5.58	0.27	0.039	0.268	0.033	0.01
68	5.67	0.27	0.039	0.267	0.033	0.01
69	5.75	0.27	0.039	0.266	0.033	0.01
70	5.83	0.27	0.039	0.265	0.033	0.01
71	5.92	0.27	0.039	0.263	0.033	0.01
72	6.00	0.27	0.039	0.262	0.033	0.01
73	6.08	0.30	0.044	0.261	0.038	0.01
74	6.17	0.30	0.044	0.260	0.038	0.01
75	6.25	0.30	0.044	0.259	0.038	0.01
76	6.33	0.30	0.044	0.258	0.038	0.01
77	6.42	0.30	0.044	0.256	0.038	0.01
78	6.50	0.30	0.044	0.255	0.038	0.01
79	6.58	0.33	0.049	0.254	0.042	0.01
80	6.67	0.33	0.049	0.253	0.042	0.01
81	6.75	0.33	0.049	0.252	0.042	0.01
82	6.83	0.33	0.049	0.251	0.042	0.01
83	6.92	0.33	0.049	0.250	0.042	0.01
84	7.00	0.33	0.049	0.248	0.042	0.01
85	7.08	0.33	0.049	0.247	0.042	0.01
86	7.17	0.33	0.049	0.246	0.042	0.01
87	7.25	0.33	0.049	0.245	0.042	0.01
88	7.33	0.37	0.054	0.244	0.046	0.01
89	7.42	0.37	0.054	0.243	0.046	0.01
90	7.50	0.37	0.054	0.242	0.046	0.01
91	7.58	0.40	0.059	0.241	0.050	0.01
92	7.67	0.40	0.059	0.240	0.050	0.01
93	7.75	0.40	0.059	0.238	0.050	0.01
94	7.83	0.43	0.064	0.237	0.054	0.01
95	7.92	0.43	0.064	0.236	0.054	0.01
96	8.00	0.43	0.064	0.235	0.054	0.01
97	8.08	0.50	0.073	0.234	0.063	0.01
98	8.17	0.50	0.073	0.233	0.063	0.01
99	8.25	0.50	0.073	0.232	0.063	0.01
100	8.33	0.50	0.073	0.231	0.063	0.01
101	8.42	0.50	0.073	0.230	0.063	0.01
102	8.50	0.50	0.073	0.229	0.063	0.01
103	8.58	0.53	0.078	0.228	0.067	0.01
104	8.67	0.53	0.078	0.226	0.067	0.01
105	8.75	0.53	0.078	0.225	0.067	0.01
106	8.83	0.57	0.083	0.224	0.071	0.01
107	8.92	0.57	0.083	0.223	0.071	0.01
108	9.00	0.57	0.083	0.222	0.071	0.01
109	9.08	0.63	0.093	0.221	0.079	0.01
110	9.17	0.63	0.093	0.220	0.079	0.01
111	9.25	0.63	0.093	0.219	0.079	0.01
112	9.33	0.67	0.098	0.218	0.084	0.01
113	9.42	0.67	0.098	0.217	0.084	0.01
114	9.50	0.67	0.098	0.216	0.084	0.01
115	9.58	0.70	0.103	0.215	0.088	0.02
116	9.67	0.70	0.103	0.214	0.088	0.02
117	9.75	0.70	0.103	0.213	0.088	0.02

118	9.83	0.73	0.108	0.212	0.092	0.02
119	9.92	0.73	0.108	0.211	0.092	0.02
120	10.00	0.73	0.108	0.210	0.092	0.02
121	10.08	0.50	0.073	0.209	0.063	0.01
122	10.17	0.50	0.073	0.208	0.063	0.01
123	10.25	0.50	0.073	0.207	0.063	0.01
124	10.33	0.50	0.073	0.206	0.063	0.01
125	10.42	0.50	0.073	0.205	0.063	0.01
126	10.50	0.50	0.073	0.204	0.063	0.01
127	10.58	0.67	0.098	0.203	0.084	0.01
128	10.67	0.67	0.098	0.202	0.084	0.01
129	10.75	0.67	0.098	0.201	0.084	0.01
130	10.83	0.67	0.098	0.200	0.084	0.01
131	10.92	0.67	0.098	0.199	0.084	0.01
132	11.00	0.67	0.098	0.198	0.084	0.01
133	11.08	0.63	0.093	0.197	0.079	0.01
134	11.17	0.63	0.093	0.196	0.079	0.01
135	11.25	0.63	0.093	0.195	0.079	0.01
136	11.33	0.63	0.093	0.194	0.079	0.01
137	11.42	0.63	0.093	0.193	0.079	0.01
138	11.50	0.63	0.093	0.192	0.079	0.01
139	11.58	0.57	0.083	0.191	0.071	0.01
140	11.67	0.57	0.083	0.190	0.071	0.01
141	11.75	0.57	0.083	0.189	0.071	0.01
142	11.83	0.60	0.088	0.188	0.075	0.01
143	11.92	0.60	0.088	0.187	0.075	0.01
144	12.00	0.60	0.088	0.186	0.075	0.01
145	12.08	0.83	0.122	0.185	0.104	0.02
146	12.17	0.83	0.122	0.185	0.104	0.02
147	12.25	0.83	0.122	0.184	0.104	0.02
148	12.33	0.87	0.127	0.183	0.109	0.02
149	12.42	0.87	0.127	0.182	0.109	0.02
150	12.50	0.87	0.127	0.181	0.109	0.02
151	12.58	0.93	0.137	0.180	0.117	0.02
152	12.67	0.93	0.137	0.179	0.117	0.02
153	12.75	0.93	0.137	0.178	0.117	0.02
154	12.83	0.97	0.142	0.177	0.121	0.02
155	12.92	0.97	0.142	0.176	0.121	0.02
156	13.00	0.97	0.142	0.175	0.121	0.02
157	13.08	1.13	0.167	0.175	0.142	0.02
158	13.17	1.13	0.167	0.174	0.142	0.02
159	13.25	1.13	0.167	0.173	0.142	0.02
160	13.33	1.13	0.167	0.172	0.142	0.02
161	13.42	1.13	0.167	0.171	0.142	0.02
162	13.50	1.13	0.167	0.170	0.142	0.02
163	13.58	0.77	0.113	0.169	0.096	0.02
164	13.67	0.77	0.113	0.168	0.096	0.02
165	13.75	0.77	0.113	0.168	0.096	0.02
166	13.83	0.77	0.113	0.167	0.096	0.02
167	13.92	0.77	0.113	0.166	0.096	0.02
168	14.00	0.77	0.113	0.165	0.096	0.02
169	14.08	0.90	0.132	0.164	0.113	0.02
170	14.17	0.90	0.132	0.163	0.113	0.02
171	14.25	0.90	0.132	0.163	0.113	0.02
172	14.33	0.87	0.127	0.162	0.109	0.02
173	14.42	0.87	0.127	0.161	0.109	0.02
174	14.50	0.87	0.127	0.160	0.109	0.02
175	14.58	0.87	0.127	0.159	0.109	0.02
176	14.67	0.87	0.127	0.158	0.109	0.02
177	14.75	0.87	0.127	0.158	0.109	0.02
178	14.83	0.83	0.122	0.157	0.104	0.02
179	14.92	0.83	0.122	0.156	0.104	0.02
180	15.00	0.83	0.122	0.155	0.104	0.02
181	15.08	0.80	0.118	0.154	0.100	0.02
182	15.17	0.80	0.118	0.154	0.100	0.02

183	15.25	0.80	0.118	0.153	0.100	0.02
184	15.33	0.77	0.113	0.152	0.096	0.02
185	15.42	0.77	0.113	0.151	0.096	0.02
186	15.50	0.77	0.113	0.150	0.096	0.02
187	15.58	0.63	0.093	0.150	0.079	0.01
188	15.67	0.63	0.093	0.149	0.079	0.01
189	15.75	0.63	0.093	0.148	0.079	0.01
190	15.83	0.63	0.093	0.147	0.079	0.01
191	15.92	0.63	0.093	0.147	0.079	0.01
192	16.00	0.63	0.093	0.146	0.079	0.01
193	16.08	0.13	0.020	0.145	0.017	0.00
194	16.17	0.13	0.020	0.144	0.017	0.00
195	16.25	0.13	0.020	0.144	0.017	0.00
196	16.33	0.13	0.020	0.143	0.017	0.00
197	16.42	0.13	0.020	0.142	0.017	0.00
198	16.50	0.13	0.020	0.141	0.017	0.00
199	16.58	0.10	0.015	0.141	0.013	0.00
200	16.67	0.10	0.015	0.140	0.013	0.00
201	16.75	0.10	0.015	0.139	0.013	0.00
202	16.83	0.10	0.015	0.139	0.013	0.00
203	16.92	0.10	0.015	0.138	0.013	0.00
204	17.00	0.10	0.015	0.137	0.013	0.00
205	17.08	0.17	0.024	0.137	0.021	0.00
206	17.17	0.17	0.024	0.136	0.021	0.00
207	17.25	0.17	0.024	0.135	0.021	0.00
208	17.33	0.17	0.024	0.134	0.021	0.00
209	17.42	0.17	0.024	0.134	0.021	0.00
210	17.50	0.17	0.024	0.133	0.021	0.00
211	17.58	0.17	0.024	0.132	0.021	0.00
212	17.67	0.17	0.024	0.132	0.021	0.00
213	17.75	0.17	0.024	0.131	0.021	0.00
214	17.83	0.13	0.020	0.131	0.017	0.00
215	17.92	0.13	0.020	0.130	0.017	0.00
216	18.00	0.13	0.020	0.129	0.017	0.00
217	18.08	0.13	0.020	0.129	0.017	0.00
218	18.17	0.13	0.020	0.128	0.017	0.00
219	18.25	0.13	0.020	0.127	0.017	0.00
220	18.33	0.13	0.020	0.127	0.017	0.00
221	18.42	0.13	0.020	0.126	0.017	0.00
222	18.50	0.13	0.020	0.125	0.017	0.00
223	18.58	0.10	0.015	0.125	0.013	0.00
224	18.67	0.10	0.015	0.124	0.013	0.00
225	18.75	0.10	0.015	0.124	0.013	0.00
226	18.83	0.07	0.010	0.123	0.008	0.00
227	18.92	0.07	0.010	0.122	0.008	0.00
228	19.00	0.07	0.010	0.122	0.008	0.00
229	19.08	0.10	0.015	0.121	0.013	0.00
230	19.17	0.10	0.015	0.121	0.013	0.00
231	19.25	0.10	0.015	0.120	0.013	0.00
232	19.33	0.13	0.020	0.120	0.017	0.00
233	19.42	0.13	0.020	0.119	0.017	0.00
234	19.50	0.13	0.020	0.119	0.017	0.00
235	19.58	0.10	0.015	0.118	0.013	0.00
236	19.67	0.10	0.015	0.117	0.013	0.00
237	19.75	0.10	0.015	0.117	0.013	0.00
238	19.83	0.07	0.010	0.116	0.008	0.00
239	19.92	0.07	0.010	0.116	0.008	0.00
240	20.00	0.07	0.010	0.115	0.008	0.00
241	20.08	0.10	0.015	0.115	0.013	0.00
242	20.17	0.10	0.015	0.114	0.013	0.00
243	20.25	0.10	0.015	0.114	0.013	0.00
244	20.33	0.10	0.015	0.113	0.013	0.00
245	20.42	0.10	0.015	0.113	0.013	0.00
246	20.50	0.10	0.015	0.112	0.013	0.00
247	20.58	0.10	0.015	0.112	0.013	0.00

248	20.67	0.10	0.015	0.111	0.013	0.00
249	20.75	0.10	0.015	0.111	0.013	0.00
250	20.83	0.07	0.010	0.111	0.008	0.00
251	20.92	0.07	0.010	0.110	0.008	0.00
252	21.00	0.07	0.010	0.110	0.008	0.00
253	21.08	0.10	0.015	0.109	0.013	0.00
254	21.17	0.10	0.015	0.109	0.013	0.00
255	21.25	0.10	0.015	0.108	0.013	0.00
256	21.33	0.07	0.010	0.108	0.008	0.00
257	21.42	0.07	0.010	0.108	0.008	0.00
258	21.50	0.07	0.010	0.107	0.008	0.00
259	21.58	0.10	0.015	0.107	0.013	0.00
260	21.67	0.10	0.015	0.106	0.013	0.00
261	21.75	0.10	0.015	0.106	0.013	0.00
262	21.83	0.07	0.010	0.106	0.008	0.00
263	21.92	0.07	0.010	0.105	0.008	0.00
264	22.00	0.07	0.010	0.105	0.008	0.00
265	22.08	0.10	0.015	0.105	0.013	0.00
266	22.17	0.10	0.015	0.104	0.013	0.00
267	22.25	0.10	0.015	0.104	0.013	0.00
268	22.33	0.07	0.010	0.104	0.008	0.00
269	22.42	0.07	0.010	0.103	0.008	0.00
270	22.50	0.07	0.010	0.103	0.008	0.00
271	22.58	0.07	0.010	0.103	0.008	0.00
272	22.67	0.07	0.010	0.102	0.008	0.00
273	22.75	0.07	0.010	0.102	0.008	0.00
274	22.83	0.07	0.010	0.102	0.008	0.00
275	22.92	0.07	0.010	0.102	0.008	0.00
276	23.00	0.07	0.010	0.101	0.008	0.00
277	23.08	0.07	0.010	0.101	0.008	0.00
278	23.17	0.07	0.010	0.101	0.008	0.00
279	23.25	0.07	0.010	0.101	0.008	0.00
280	23.33	0.07	0.010	0.100	0.008	0.00
281	23.42	0.07	0.010	0.100	0.008	0.00
282	23.50	0.07	0.010	0.100	0.008	0.00
283	23.58	0.07	0.010	0.100	0.008	0.00
284	23.67	0.07	0.010	0.100	0.008	0.00
285	23.75	0.07	0.010	0.100	0.008	0.00
286	23.83	0.07	0.010	0.099	0.008	0.00
287	23.92	0.07	0.010	0.099	0.008	0.00
288	24.00	0.07	0.010	0.099	0.008	0.00

Sum = 100.0

Sum = 2.2

Flood volume = Effective rainfall 0.18(In)
times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 1.04(In)
Total soil loss = 0.115(Ac.Ft)
Total rainfall = 1.22(In)
Flood volume = 864.1 Cubic Feet
Total soil loss = 5022.1 Cubic Feet

Storm Event 1 Effective Rainfall = 3.402(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Loss rate(In./Hr) Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.07	0.027	0.352	0.023	0.00
2	0.17	0.07	0.027	0.351	0.023	0.00
3	0.25	0.07	0.027	0.349	0.023	0.00
4	0.33	0.10	0.041	0.348	0.035	0.01
5	0.42	0.10	0.041	0.347	0.035	0.01
6	0.50	0.10	0.041	0.345	0.035	0.01
7	0.58	0.10	0.041	0.344	0.035	0.01
8	0.67	0.10	0.041	0.343	0.035	0.01
9	0.75	0.10	0.041	0.341	0.035	0.01
10	0.83	0.13	0.054	0.340	0.046	0.01

11	0.92	0.13	0.054	0.339	0.046	0.01
12	1.00	0.13	0.054	0.337	0.046	0.01
13	1.08	0.10	0.041	0.336	0.035	0.01
14	1.17	0.10	0.041	0.335	0.035	0.01
15	1.25	0.10	0.041	0.333	0.035	0.01
16	1.33	0.10	0.041	0.332	0.035	0.01
17	1.42	0.10	0.041	0.331	0.035	0.01
18	1.50	0.10	0.041	0.329	0.035	0.01
19	1.58	0.10	0.041	0.328	0.035	0.01
20	1.67	0.10	0.041	0.327	0.035	0.01
21	1.75	0.10	0.041	0.325	0.035	0.01
22	1.83	0.13	0.054	0.324	0.046	0.01
23	1.92	0.13	0.054	0.323	0.046	0.01
24	2.00	0.13	0.054	0.322	0.046	0.01
25	2.08	0.13	0.054	0.320	0.046	0.01
26	2.17	0.13	0.054	0.319	0.046	0.01
27	2.25	0.13	0.054	0.318	0.046	0.01
28	2.33	0.13	0.054	0.316	0.046	0.01
29	2.42	0.13	0.054	0.315	0.046	0.01
30	2.50	0.13	0.054	0.314	0.046	0.01
31	2.58	0.17	0.068	0.312	0.058	0.01
32	2.67	0.17	0.068	0.311	0.058	0.01
33	2.75	0.17	0.068	0.310	0.058	0.01
34	2.83	0.17	0.068	0.309	0.058	0.01
35	2.92	0.17	0.068	0.307	0.058	0.01
36	3.00	0.17	0.068	0.306	0.058	0.01
37	3.08	0.17	0.068	0.305	0.058	0.01
38	3.17	0.17	0.068	0.304	0.058	0.01
39	3.25	0.17	0.068	0.302	0.058	0.01
40	3.33	0.17	0.068	0.301	0.058	0.01
41	3.42	0.17	0.068	0.300	0.058	0.01
42	3.50	0.17	0.068	0.299	0.058	0.01
43	3.58	0.17	0.068	0.297	0.058	0.01
44	3.67	0.17	0.068	0.296	0.058	0.01
45	3.75	0.17	0.068	0.295	0.058	0.01
46	3.83	0.20	0.082	0.294	0.070	0.01
47	3.92	0.20	0.082	0.292	0.070	0.01
48	4.00	0.20	0.082	0.291	0.070	0.01
49	4.08	0.20	0.082	0.290	0.070	0.01
50	4.17	0.20	0.082	0.289	0.070	0.01
51	4.25	0.20	0.082	0.287	0.070	0.01
52	4.33	0.23	0.095	0.286	0.081	0.01
53	4.42	0.23	0.095	0.285	0.081	0.01
54	4.50	0.23	0.095	0.284	0.081	0.01
55	4.58	0.23	0.095	0.282	0.081	0.01
56	4.67	0.23	0.095	0.281	0.081	0.01
57	4.75	0.23	0.095	0.280	0.081	0.01
58	4.83	0.27	0.109	0.279	0.093	0.02
59	4.92	0.27	0.109	0.278	0.093	0.02
60	5.00	0.27	0.109	0.276	0.093	0.02
61	5.08	0.20	0.082	0.275	0.070	0.01
62	5.17	0.20	0.082	0.274	0.070	0.01
63	5.25	0.20	0.082	0.273	0.070	0.01
64	5.33	0.23	0.095	0.272	0.081	0.01
65	5.42	0.23	0.095	0.270	0.081	0.01
66	5.50	0.23	0.095	0.269	0.081	0.01
67	5.58	0.27	0.109	0.268	0.093	0.02
68	5.67	0.27	0.109	0.267	0.093	0.02
69	5.75	0.27	0.109	0.266	0.093	0.02
70	5.83	0.27	0.109	0.265	0.093	0.02
71	5.92	0.27	0.109	0.263	0.093	0.02
72	6.00	0.27	0.109	0.262	0.093	0.02
73	6.08	0.30	0.122	0.261	0.104	0.02
74	6.17	0.30	0.122	0.260	0.104	0.02
75	6.25	0.30	0.122	0.259	0.104	0.02

76	6.33	0.30	0.122	0.258	0.104	0.02
77	6.42	0.30	0.122	0.256	0.104	0.02
78	6.50	0.30	0.122	0.255	0.104	0.02
79	6.58	0.33	0.136	0.254	0.116	0.02
80	6.67	0.33	0.136	0.253	0.116	0.02
81	6.75	0.33	0.136	0.252	0.116	0.02
82	6.83	0.33	0.136	0.251	0.116	0.02
83	6.92	0.33	0.136	0.250	0.116	0.02
84	7.00	0.33	0.136	0.248	0.116	0.02
85	7.08	0.33	0.136	0.247	0.116	0.02
86	7.17	0.33	0.136	0.246	0.116	0.02
87	7.25	0.33	0.136	0.245	0.116	0.02
88	7.33	0.37	0.150	0.244	0.128	0.02
89	7.42	0.37	0.150	0.243	0.128	0.02
90	7.50	0.37	0.150	0.242	0.128	0.02
91	7.58	0.40	0.163	0.241	0.139	0.02
92	7.67	0.40	0.163	0.240	0.139	0.02
93	7.75	0.40	0.163	0.238	0.139	0.02
94	7.83	0.43	0.177	0.237	0.151	0.03
95	7.92	0.43	0.177	0.236	0.151	0.03
96	8.00	0.43	0.177	0.235	0.151	0.03
97	8.08	0.50	0.204	0.234	0.174	0.03
98	8.17	0.50	0.204	0.233	0.174	0.03
99	8.25	0.50	0.204	0.232	0.174	0.03
100	8.33	0.50	0.204	0.231	0.174	0.03
101	8.42	0.50	0.204	0.230	0.174	0.03
102	8.50	0.50	0.204	0.229	0.174	0.03
103	8.58	0.53	0.218	0.228	0.186	0.03
104	8.67	0.53	0.218	0.226	0.186	0.03
105	8.75	0.53	0.218	0.225	0.186	0.03
106	8.83	0.57	0.231	0.224	---	0.01
107	8.92	0.57	0.231	0.223	---	0.01
108	9.00	0.57	0.231	0.222	---	0.01
109	9.08	0.63	0.259	0.221	---	0.04
110	9.17	0.63	0.259	0.220	---	0.04
111	9.25	0.63	0.259	0.219	---	0.04
112	9.33	0.67	0.272	0.218	---	0.05
113	9.42	0.67	0.272	0.217	---	0.06
114	9.50	0.67	0.272	0.216	---	0.06
115	9.58	0.70	0.286	0.215	---	0.07
116	9.67	0.70	0.286	0.214	---	0.07
117	9.75	0.70	0.286	0.213	---	0.07
118	9.83	0.73	0.299	0.212	---	0.09
119	9.92	0.73	0.299	0.211	---	0.09
120	10.00	0.73	0.299	0.210	---	0.09
121	10.08	0.50	0.204	0.209	0.174	0.03
122	10.17	0.50	0.204	0.208	0.174	0.03
123	10.25	0.50	0.204	0.207	0.174	0.03
124	10.33	0.50	0.204	0.206	0.174	0.03
125	10.42	0.50	0.204	0.205	0.174	0.03
126	10.50	0.50	0.204	0.204	---	0.00
127	10.58	0.67	0.272	0.203	---	0.07
128	10.67	0.67	0.272	0.202	---	0.07
129	10.75	0.67	0.272	0.201	---	0.07
130	10.83	0.67	0.272	0.200	---	0.07
131	10.92	0.67	0.272	0.199	---	0.07
132	11.00	0.67	0.272	0.198	---	0.07
133	11.08	0.63	0.259	0.197	---	0.06
134	11.17	0.63	0.259	0.196	---	0.06
135	11.25	0.63	0.259	0.195	---	0.06
136	11.33	0.63	0.259	0.194	---	0.06
137	11.42	0.63	0.259	0.193	---	0.07
138	11.50	0.63	0.259	0.192	---	0.07
139	11.58	0.57	0.231	0.191	---	0.04
140	11.67	0.57	0.231	0.190	---	0.04

141	11.75	0.57	0.231	0.189	---	0.04
142	11.83	0.60	0.245	0.188	---	0.06
143	11.92	0.60	0.245	0.187	---	0.06
144	12.00	0.60	0.245	0.186	---	0.06
145	12.08	0.83	0.340	0.185	---	0.15
146	12.17	0.83	0.340	0.185	---	0.16
147	12.25	0.83	0.340	0.184	---	0.16
148	12.33	0.87	0.354	0.183	---	0.17
149	12.42	0.87	0.354	0.182	---	0.17
150	12.50	0.87	0.354	0.181	---	0.17
151	12.58	0.93	0.381	0.180	---	0.20
152	12.67	0.93	0.381	0.179	---	0.20
153	12.75	0.93	0.381	0.178	---	0.20
154	12.83	0.97	0.395	0.177	---	0.22
155	12.92	0.97	0.395	0.176	---	0.22
156	13.00	0.97	0.395	0.175	---	0.22
157	13.08	1.13	0.463	0.175	---	0.29
158	13.17	1.13	0.463	0.174	---	0.29
159	13.25	1.13	0.463	0.173	---	0.29
160	13.33	1.13	0.463	0.172	---	0.29
161	13.42	1.13	0.463	0.171	---	0.29
162	13.50	1.13	0.463	0.170	---	0.29
163	13.58	0.77	0.313	0.169	---	0.14
164	13.67	0.77	0.313	0.168	---	0.14
165	13.75	0.77	0.313	0.168	---	0.15
166	13.83	0.77	0.313	0.167	---	0.15
167	13.92	0.77	0.313	0.166	---	0.15
168	14.00	0.77	0.313	0.165	---	0.15
169	14.08	0.90	0.367	0.164	---	0.20
170	14.17	0.90	0.367	0.163	---	0.20
171	14.25	0.90	0.367	0.163	---	0.20
172	14.33	0.87	0.354	0.162	---	0.19
173	14.42	0.87	0.354	0.161	---	0.19
174	14.50	0.87	0.354	0.160	---	0.19
175	14.58	0.87	0.354	0.159	---	0.19
176	14.67	0.87	0.354	0.158	---	0.20
177	14.75	0.87	0.354	0.158	---	0.20
178	14.83	0.83	0.340	0.157	---	0.18
179	14.92	0.83	0.340	0.156	---	0.18
180	15.00	0.83	0.340	0.155	---	0.19
181	15.08	0.80	0.327	0.154	---	0.17
182	15.17	0.80	0.327	0.154	---	0.17
183	15.25	0.80	0.327	0.153	---	0.17
184	15.33	0.77	0.313	0.152	---	0.16
185	15.42	0.77	0.313	0.151	---	0.16
186	15.50	0.77	0.313	0.150	---	0.16
187	15.58	0.63	0.259	0.150	---	0.11
188	15.67	0.63	0.259	0.149	---	0.11
189	15.75	0.63	0.259	0.148	---	0.11
190	15.83	0.63	0.259	0.147	---	0.11
191	15.92	0.63	0.259	0.147	---	0.11
192	16.00	0.63	0.259	0.146	---	0.11
193	16.08	0.13	0.054	0.145	0.046	0.01
194	16.17	0.13	0.054	0.144	0.046	0.01
195	16.25	0.13	0.054	0.144	0.046	0.01
196	16.33	0.13	0.054	0.143	0.046	0.01
197	16.42	0.13	0.054	0.142	0.046	0.01
198	16.50	0.13	0.054	0.141	0.046	0.01
199	16.58	0.10	0.041	0.141	0.035	0.01
200	16.67	0.10	0.041	0.140	0.035	0.01
201	16.75	0.10	0.041	0.139	0.035	0.01
202	16.83	0.10	0.041	0.139	0.035	0.01
203	16.92	0.10	0.041	0.138	0.035	0.01
204	17.00	0.10	0.041	0.137	0.035	0.01
205	17.08	0.17	0.068	0.137	0.058	0.01

206	17.17	0.17	0.068	0.136	0.058	0.01
207	17.25	0.17	0.068	0.135	0.058	0.01
208	17.33	0.17	0.068	0.134	0.058	0.01
209	17.42	0.17	0.068	0.134	0.058	0.01
210	17.50	0.17	0.068	0.133	0.058	0.01
211	17.58	0.17	0.068	0.132	0.058	0.01
212	17.67	0.17	0.068	0.132	0.058	0.01
213	17.75	0.17	0.068	0.131	0.058	0.01
214	17.83	0.13	0.054	0.131	0.046	0.01
215	17.92	0.13	0.054	0.130	0.046	0.01
216	18.00	0.13	0.054	0.129	0.046	0.01
217	18.08	0.13	0.054	0.129	0.046	0.01
218	18.17	0.13	0.054	0.128	0.046	0.01
219	18.25	0.13	0.054	0.127	0.046	0.01
220	18.33	0.13	0.054	0.127	0.046	0.01
221	18.42	0.13	0.054	0.126	0.046	0.01
222	18.50	0.13	0.054	0.125	0.046	0.01
223	18.58	0.10	0.041	0.125	0.035	0.01
224	18.67	0.10	0.041	0.124	0.035	0.01
225	18.75	0.10	0.041	0.124	0.035	0.01
226	18.83	0.07	0.027	0.123	0.023	0.00
227	18.92	0.07	0.027	0.122	0.023	0.00
228	19.00	0.07	0.027	0.122	0.023	0.00
229	19.08	0.10	0.041	0.121	0.035	0.01
230	19.17	0.10	0.041	0.121	0.035	0.01
231	19.25	0.10	0.041	0.120	0.035	0.01
232	19.33	0.13	0.054	0.120	0.046	0.01
233	19.42	0.13	0.054	0.119	0.046	0.01
234	19.50	0.13	0.054	0.119	0.046	0.01
235	19.58	0.10	0.041	0.118	0.035	0.01
236	19.67	0.10	0.041	0.117	0.035	0.01
237	19.75	0.10	0.041	0.117	0.035	0.01
238	19.83	0.07	0.027	0.116	0.023	0.00
239	19.92	0.07	0.027	0.116	0.023	0.00
240	20.00	0.07	0.027	0.115	0.023	0.00
241	20.08	0.10	0.041	0.115	0.035	0.01
242	20.17	0.10	0.041	0.114	0.035	0.01
243	20.25	0.10	0.041	0.114	0.035	0.01
244	20.33	0.10	0.041	0.113	0.035	0.01
245	20.42	0.10	0.041	0.113	0.035	0.01
246	20.50	0.10	0.041	0.112	0.035	0.01
247	20.58	0.10	0.041	0.112	0.035	0.01
248	20.67	0.10	0.041	0.111	0.035	0.01
249	20.75	0.10	0.041	0.111	0.035	0.01
250	20.83	0.07	0.027	0.111	0.023	0.00
251	20.92	0.07	0.027	0.110	0.023	0.00
252	21.00	0.07	0.027	0.110	0.023	0.00
253	21.08	0.10	0.041	0.109	0.035	0.01
254	21.17	0.10	0.041	0.109	0.035	0.01
255	21.25	0.10	0.041	0.108	0.035	0.01
256	21.33	0.07	0.027	0.108	0.023	0.00
257	21.42	0.07	0.027	0.108	0.023	0.00
258	21.50	0.07	0.027	0.107	0.023	0.00
259	21.58	0.10	0.041	0.107	0.035	0.01
260	21.67	0.10	0.041	0.106	0.035	0.01
261	21.75	0.10	0.041	0.106	0.035	0.01
262	21.83	0.07	0.027	0.106	0.023	0.00
263	21.92	0.07	0.027	0.105	0.023	0.00
264	22.00	0.07	0.027	0.105	0.023	0.00
265	22.08	0.10	0.041	0.105	0.035	0.01
266	22.17	0.10	0.041	0.104	0.035	0.01
267	22.25	0.10	0.041	0.104	0.035	0.01
268	22.33	0.07	0.027	0.104	0.023	0.00
269	22.42	0.07	0.027	0.103	0.023	0.00
270	22.50	0.07	0.027	0.103	0.023	0.00

2+20	0.0003	0.00	Q				
2+25	0.0003	0.00	Q				
2+30	0.0003	0.00	Q				
2+35	0.0004	0.00	Q				
2+40	0.0004	0.00	Q				
2+45	0.0004	0.00	Q				
2+50	0.0004	0.00	Q				
2+55	0.0004	0.00	Q				
3+ 0	0.0004	0.00	Q				
3+ 5	0.0005	0.00	Q				
3+10	0.0005	0.00	Q				
3+15	0.0005	0.00	Q				
3+20	0.0005	0.00	Q				
3+25	0.0005	0.00	Q				
3+30	0.0005	0.00	Q				
3+35	0.0006	0.00	Q				
3+40	0.0006	0.00	Q				
3+45	0.0006	0.00	Q				
3+50	0.0006	0.00	Q				
3+55	0.0006	0.00	Q				
4+ 0	0.0007	0.00	Q				
4+ 5	0.0007	0.00	Q				
4+10	0.0007	0.00	Q				
4+15	0.0007	0.00	Q				
4+20	0.0007	0.00	Q				
4+25	0.0008	0.00	Q				
4+30	0.0008	0.00	Q				
4+35	0.0008	0.00	Q				
4+40	0.0008	0.00	Q				
4+45	0.0009	0.00	Q				
4+50	0.0009	0.00	Q				
4+55	0.0009	0.00	Q				
5+ 0	0.0010	0.00	Q				
5+ 5	0.0010	0.00	Q				
5+10	0.0010	0.00	Q				
5+15	0.0010	0.00	Q				
5+20	0.0010	0.00	Q				
5+25	0.0011	0.00	Q				
5+30	0.0011	0.00	Q				
5+35	0.0011	0.00	Q				
5+40	0.0011	0.00	Q				
5+45	0.0012	0.00	Q				
5+50	0.0012	0.00	Q				
5+55	0.0012	0.00	Q				
6+ 0	0.0013	0.00	Q				
6+ 5	0.0013	0.00	Q				
6+10	0.0013	0.00	Q				
6+15	0.0014	0.00	Q				
6+20	0.0014	0.00	Q				
6+25	0.0014	0.00	Q				
6+30	0.0014	0.00	Q				
6+35	0.0015	0.00	Q				
6+40	0.0015	0.01	Q				
6+45	0.0015	0.01	Q				
6+50	0.0016	0.01	Q				
6+55	0.0016	0.01	Q				
7+ 0	0.0017	0.01	Q				
7+ 5	0.0017	0.01	Q				
7+10	0.0017	0.01	Q				
7+15	0.0018	0.01	Q				
7+20	0.0018	0.01	Q				
7+25	0.0018	0.01	Q				
7+30	0.0019	0.01	Q				
7+35	0.0019	0.01	Q				
7+40	0.0020	0.01	Q				

7+45	0.0020	0.01	Q				
7+50	0.0020	0.01	Q				
7+55	0.0021	0.01	Q				
8+ 0	0.0021	0.01	Q				
8+ 5	0.0022	0.01	Q				
8+10	0.0022	0.01	Q				
8+15	0.0023	0.01	Q				
8+20	0.0023	0.01	Q				
8+25	0.0024	0.01	Q				
8+30	0.0024	0.01	Q				
8+35	0.0025	0.01	Q				
8+40	0.0026	0.01	Q				
8+45	0.0026	0.01	Q				
8+50	0.0027	0.01	Q				
8+55	0.0027	0.01	Q				
9+ 0	0.0028	0.01	Q				
9+ 5	0.0028	0.01	Q				
9+10	0.0029	0.01	Q				
9+15	0.0030	0.01	Q				
9+20	0.0031	0.01	Q				
9+25	0.0031	0.01	Q				
9+30	0.0032	0.01	Q				
9+35	0.0033	0.01	Q				
9+40	0.0033	0.01	Q				
9+45	0.0034	0.01	Q				
9+50	0.0035	0.01	Q				
9+55	0.0036	0.01	Q				
10+ 0	0.0036	0.01	Q				
10+ 5	0.0037	0.01	Q				
10+10	0.0038	0.01	QV				
10+15	0.0038	0.01	QV				
10+20	0.0039	0.01	QV				
10+25	0.0039	0.01	QV				
10+30	0.0040	0.01	QV				
10+35	0.0040	0.01	QV				
10+40	0.0041	0.01	QV				
10+45	0.0042	0.01	QV				
10+50	0.0042	0.01	QV				
10+55	0.0043	0.01	QV				
11+ 0	0.0044	0.01	QV				
11+ 5	0.0044	0.01	QV				
11+10	0.0045	0.01	QV				
11+15	0.0046	0.01	QV				
11+20	0.0046	0.01	QV				
11+25	0.0047	0.01	QV				
11+30	0.0048	0.01	QV				
11+35	0.0048	0.01	QV				
11+40	0.0049	0.01	QV				
11+45	0.0050	0.01	QV				
11+50	0.0050	0.01	QV				
11+55	0.0051	0.01	QV				
12+ 0	0.0051	0.01	QV				
12+ 5	0.0052	0.01	QV				
12+10	0.0053	0.01	QV				
12+15	0.0054	0.01	QV				
12+20	0.0055	0.01	QV				
12+25	0.0056	0.01	QV				
12+30	0.0057	0.01	QV				
12+35	0.0058	0.01	QV				
12+40	0.0059	0.01	QV				
12+45	0.0060	0.01	QV				
12+50	0.0061	0.01	QV				
12+55	0.0062	0.01	QV				
13+ 0	0.0063	0.01	QV				
13+ 5	0.0064	0.02	QV				

13+10	0.0065	0.02	QV				
13+15	0.0066	0.02	QV				
13+20	0.0067	0.02	QV				
13+25	0.0068	0.02	QV				
13+30	0.0070	0.02	QV				
13+35	0.0071	0.01	QV				
13+40	0.0071	0.01	QV				
13+45	0.0072	0.01	QV				
13+50	0.0073	0.01	QV				
13+55	0.0074	0.01	QV				
14+ 0	0.0075	0.01	QV				
14+ 5	0.0075	0.01	QV				
14+10	0.0076	0.01	QV				
14+15	0.0077	0.01	QV				
14+20	0.0078	0.01	QV				
14+25	0.0079	0.01	QV				
14+30	0.0080	0.01	QV				
14+35	0.0081	0.01	QV				
14+40	0.0082	0.01	QV				
14+45	0.0083	0.01	QV				
14+50	0.0084	0.01	QV				
14+55	0.0085	0.01	QV				
15+ 0	0.0085	0.01	QV				
15+ 5	0.0086	0.01	QV				
15+10	0.0087	0.01	QV				
15+15	0.0088	0.01	QV				
15+20	0.0089	0.01	QV				
15+25	0.0090	0.01	QV				
15+30	0.0090	0.01	QV				
15+35	0.0091	0.01	QV				
15+40	0.0092	0.01	QV				
15+45	0.0092	0.01	QV				
15+50	0.0093	0.01	QV				
15+55	0.0094	0.01	QV				
16+ 0	0.0094	0.01	QV				
16+ 5	0.0095	0.00	QV				
16+10	0.0095	0.00	QV				
16+15	0.0095	0.00	QV				
16+20	0.0095	0.00	QV				
16+25	0.0095	0.00	QV				
16+30	0.0095	0.00	QV				
16+35	0.0096	0.00	QV				
16+40	0.0096	0.00	QV				
16+45	0.0096	0.00	QV				
16+50	0.0096	0.00	QV				
16+55	0.0096	0.00	QV				
17+ 0	0.0096	0.00	QV				
17+ 5	0.0096	0.00	QV				
17+10	0.0096	0.00	QV				
17+15	0.0097	0.00	QV				
17+20	0.0097	0.00	QV				
17+25	0.0097	0.00	QV				
17+30	0.0097	0.00	QV				
17+35	0.0097	0.00	QV				
17+40	0.0097	0.00	QV				
17+45	0.0098	0.00	QV				
17+50	0.0098	0.00	QV				
17+55	0.0098	0.00	QV				
18+ 0	0.0098	0.00	QV				
18+ 5	0.0098	0.00	QV				
18+10	0.0098	0.00	QV				
18+15	0.0098	0.00	QV				
18+20	0.0099	0.00	QV				
18+25	0.0099	0.00	QV				
18+30	0.0099	0.00	QV				

18+35	0.0099	0.00	Q V				
18+40	0.0099	0.00	Q V				
18+45	0.0099	0.00	Q V				
18+50	0.0099	0.00	Q V				
18+55	0.0099	0.00	Q V				
19+ 0	0.0099	0.00	Q V				
19+ 5	0.0100	0.00	Q V				
19+10	0.0100	0.00	Q V				
19+15	0.0100	0.00	Q V				
19+20	0.0100	0.00	Q V				
19+25	0.0100	0.00	Q V				
19+30	0.0100	0.00	Q V				
19+35	0.0100	0.00	Q V				
19+40	0.0100	0.00	Q V				
19+45	0.0100	0.00	Q V				
19+50	0.0101	0.00	Q V				
19+55	0.0101	0.00	Q V				
20+ 0	0.0101	0.00	Q V				
20+ 5	0.0101	0.00	Q V				
20+10	0.0101	0.00	Q V				
20+15	0.0101	0.00	Q V				
20+20	0.0101	0.00	Q V				
20+25	0.0101	0.00	Q V				
20+30	0.0101	0.00	Q V				
20+35	0.0101	0.00	Q V				
20+40	0.0102	0.00	Q V				
20+45	0.0102	0.00	Q V				
20+50	0.0102	0.00	Q V				
20+55	0.0102	0.00	Q V				
21+ 0	0.0102	0.00	Q V				
21+ 5	0.0102	0.00	Q V				
21+10	0.0102	0.00	Q V				
21+15	0.0102	0.00	Q V				
21+20	0.0102	0.00	Q V				
21+25	0.0102	0.00	Q V				
21+30	0.0102	0.00	Q V				
21+35	0.0102	0.00	Q V				
21+40	0.0103	0.00	Q V				
21+45	0.0103	0.00	Q V				
21+50	0.0103	0.00	Q V				
21+55	0.0103	0.00	Q V				
22+ 0	0.0103	0.00	Q V				
22+ 5	0.0103	0.00	Q V				
22+10	0.0103	0.00	Q V				
22+15	0.0103	0.00	Q V				
22+20	0.0103	0.00	Q V				
22+25	0.0103	0.00	Q V				
22+30	0.0103	0.00	Q V				
22+35	0.0103	0.00	Q V				
22+40	0.0104	0.00	Q V				
22+45	0.0104	0.00	Q V				
22+50	0.0104	0.00	Q V				
22+55	0.0104	0.00	Q V				
23+ 0	0.0104	0.00	Q V				
23+ 5	0.0104	0.00	Q V				
23+10	0.0104	0.00	Q V				
23+15	0.0104	0.00	Q V				
23+20	0.0104	0.00	Q V				
23+25	0.0104	0.00	Q V				
23+30	0.0104	0.00	Q V				
23+35	0.0104	0.00	Q V				
23+40	0.0104	0.00	Q V				
23+45	0.0104	0.00	Q V				
23+50	0.0105	0.00	Q V				
23+55	0.0105	0.00	Q V				

24+ 0	0.0105	0.00	Q V				
24+ 5	0.0105	0.00	Q V				
24+10	0.0105	0.00	Q V				
24+15	0.0105	0.00	Q V				
24+20	0.0105	0.00	Q V				
24+25	0.0105	0.00	Q V				
24+30	0.0106	0.00	Q V				
24+35	0.0106	0.00	Q V				
24+40	0.0106	0.00	Q V				
24+45	0.0106	0.00	Q V				
24+50	0.0106	0.00	Q V				
24+55	0.0107	0.00	Q V				
25+ 0	0.0107	0.00	Q V				
25+ 5	0.0107	0.00	Q V				
25+10	0.0107	0.00	Q V				
25+15	0.0108	0.00	Q V				
25+20	0.0108	0.00	Q V				
25+25	0.0108	0.00	Q V				
25+30	0.0108	0.00	Q V				
25+35	0.0108	0.00	Q V				
25+40	0.0109	0.00	Q V				
25+45	0.0109	0.00	Q V				
25+50	0.0109	0.00	Q V				
25+55	0.0109	0.00	Q V				
26+ 0	0.0110	0.00	Q V				
26+ 5	0.0110	0.00	Q V				
26+10	0.0110	0.00	Q V				
26+15	0.0110	0.00	Q V				
26+20	0.0111	0.00	Q V				
26+25	0.0111	0.00	Q V				
26+30	0.0111	0.00	Q V				
26+35	0.0111	0.00	Q V				
26+40	0.0112	0.00	Q V				
26+45	0.0112	0.00	Q V				
26+50	0.0112	0.00	Q V				
26+55	0.0113	0.00	Q V				
27+ 0	0.0113	0.00	Q V				
27+ 5	0.0113	0.00	Q V				
27+10	0.0114	0.00	Q V				
27+15	0.0114	0.00	Q V				
27+20	0.0114	0.00	Q V				
27+25	0.0115	0.00	Q V				
27+30	0.0115	0.00	Q V				
27+35	0.0115	0.00	Q V				
27+40	0.0116	0.00	Q V				
27+45	0.0116	0.00	Q V				
27+50	0.0116	0.01	Q V				
27+55	0.0117	0.01	Q V				
28+ 0	0.0117	0.01	Q V				
28+ 5	0.0118	0.01	Q V				
28+10	0.0118	0.01	Q V				
28+15	0.0118	0.01	Q V				
28+20	0.0119	0.01	Q V				
28+25	0.0119	0.01	Q V				
28+30	0.0120	0.01	Q V				
28+35	0.0120	0.01	Q V				
28+40	0.0121	0.01	Q V				
28+45	0.0121	0.01	Q V				
28+50	0.0122	0.01	Q V				
28+55	0.0122	0.01	Q V				
29+ 0	0.0123	0.01	Q V				
29+ 5	0.0123	0.01	Q V				
29+10	0.0124	0.01	Q V				
29+15	0.0124	0.01	Q V				
29+20	0.0124	0.01	Q V				

29+25	0.0125	0.01	Q V				
29+30	0.0125	0.01	Q V				
29+35	0.0126	0.01	Q V				
29+40	0.0126	0.01	Q V				
29+45	0.0127	0.01	Q V				
29+50	0.0127	0.01	Q V				
29+55	0.0128	0.01	Q V				
30+ 0	0.0128	0.01	Q V				
30+ 5	0.0129	0.01	Q V				
30+10	0.0130	0.01	Q V				
30+15	0.0130	0.01	Q V				
30+20	0.0131	0.01	Q V				
30+25	0.0131	0.01	Q V				
30+30	0.0132	0.01	Q V				
30+35	0.0133	0.01	Q V				
30+40	0.0133	0.01	Q V				
30+45	0.0134	0.01	Q V				
30+50	0.0135	0.01	Q V				
30+55	0.0135	0.01	Q V				
31+ 0	0.0136	0.01	Q V				
31+ 5	0.0137	0.01	Q V				
31+10	0.0137	0.01	Q V				
31+15	0.0138	0.01	Q V				
31+20	0.0139	0.01	Q V				
31+25	0.0139	0.01	Q V				
31+30	0.0140	0.01	Q V				
31+35	0.0141	0.01	Q V				
31+40	0.0142	0.01	Q V				
31+45	0.0142	0.01	Q V				
31+50	0.0143	0.01	Q V				
31+55	0.0144	0.01	Q V				
32+ 0	0.0145	0.01	Q V				
32+ 5	0.0146	0.01	Q V				
32+10	0.0147	0.01	Q V				
32+15	0.0148	0.01	Q V				
32+20	0.0149	0.01	Q V				
32+25	0.0150	0.01	Q V				
32+30	0.0151	0.01	Q V				
32+35	0.0152	0.02	Q V				
32+40	0.0153	0.02	Q V				
32+45	0.0154	0.02	Q V				
32+50	0.0155	0.02	Q V				
32+55	0.0156	0.02	Q V				
33+ 0	0.0157	0.02	Q V				
33+ 5	0.0159	0.02	Q V				
33+10	0.0160	0.02	Q V				
33+15	0.0161	0.02	Q V				
33+20	0.0162	0.02	Q V				
33+25	0.0164	0.02	Q V				
33+30	0.0165	0.02	Q V				
33+35	0.0166	0.02	Q V				
33+40	0.0168	0.02	Q V				
33+45	0.0169	0.02	Q V				
33+50	0.0171	0.02	Q V				
33+55	0.0172	0.02	Q V				
34+ 0	0.0174	0.02	Q V				
34+ 5	0.0175	0.02	Q V				
34+10	0.0176	0.01	Q V				
34+15	0.0177	0.01	Q V				
34+20	0.0178	0.01	Q V				
34+25	0.0179	0.01	Q V				
34+30	0.0180	0.01	Q V				
34+35	0.0181	0.02	Q V				
34+40	0.0182	0.02	Q V				
34+45	0.0184	0.02	Q V				

34+50	0.0185	0.02	Q	V				
34+55	0.0186	0.02	Q	V				
35+ 0	0.0188	0.02	Q	V				
35+ 5	0.0189	0.02	Q	V				
35+10	0.0190	0.02	Q	V				
35+15	0.0191	0.02	Q	V				
35+20	0.0193	0.02	Q	V				
35+25	0.0194	0.02	Q	V				
35+30	0.0195	0.02	Q	V				
35+35	0.0196	0.02	Q	V				
35+40	0.0197	0.02	Q	V				
35+45	0.0199	0.02	Q	V				
35+50	0.0200	0.02	Q	V				
35+55	0.0201	0.02	Q	V				
36+ 0	0.0202	0.02	Q	V				
36+ 5	0.0204	0.02	Q	V				
36+10	0.0205	0.02	Q	V				
36+15	0.0207	0.02	Q	V				
36+20	0.0209	0.02	Q	V				
36+25	0.0210	0.02	Q	V				
36+30	0.0212	0.02	Q	V				
36+35	0.0214	0.03	Q	V				
36+40	0.0216	0.03	Q	V				
36+45	0.0217	0.03	Q	V				
36+50	0.0219	0.03	Q	V				
36+55	0.0221	0.03	Q	V				
37+ 0	0.0223	0.03	Q	V				
37+ 5	0.0225	0.03	Q	V				
37+10	0.0228	0.03	Q	V				
37+15	0.0230	0.03	Q	V				
37+20	0.0232	0.03	Q	V				
37+25	0.0234	0.03	Q	V				
37+30	0.0237	0.03	Q	V				
37+35	0.0238	0.03	Q	V				
37+40	0.0240	0.02	Q	V				
37+45	0.0241	0.02	Q	V				
37+50	0.0243	0.02	Q	V				
37+55	0.0244	0.02	Q	V				
38+ 0	0.0246	0.02	Q	V				
38+ 5	0.0248	0.02	Q	V				
38+10	0.0249	0.03	Q	V				
38+15	0.0251	0.03	Q	V				
38+20	0.0253	0.03	Q	V				
38+25	0.0255	0.02	Q	V				
38+30	0.0256	0.02	Q	V				
38+35	0.0258	0.02	Q	V				
38+40	0.0260	0.02	Q	V				
38+45	0.0262	0.02	Q	V				
38+50	0.0263	0.02	Q	V				
38+55	0.0265	0.02	Q	V				
39+ 0	0.0267	0.02	Q	V				
39+ 5	0.0268	0.02	Q	V				
39+10	0.0270	0.02	Q	V				
39+15	0.0271	0.02	Q	V				
39+20	0.0273	0.02	Q	V				
39+25	0.0274	0.02	Q	V				
39+30	0.0276	0.02	Q	V				
39+35	0.0277	0.02	Q	V				
39+40	0.0279	0.02	Q	V				
39+45	0.0280	0.02	Q	V				
39+50	0.0281	0.02	Q	V				
39+55	0.0282	0.02	Q	V				
40+ 0	0.0284	0.02	Q	V				
40+ 5	0.0284	0.01	Q	V				
40+10	0.0284	0.00	Q	V				

40+15	0.0285	0.00	Q	V				
40+20	0.0285	0.00	Q	V				
40+25	0.0285	0.00	Q	V				
40+30	0.0285	0.00	Q	V				
40+35	0.0286	0.00	Q	V				
40+40	0.0286	0.00	Q	V				
40+45	0.0286	0.00	Q	V				
40+50	0.0286	0.00	Q	V				
40+55	0.0287	0.00	Q	V				
41+ 0	0.0287	0.00	Q	V				
41+ 5	0.0287	0.00	Q	V				
41+10	0.0287	0.00	Q	V				
41+15	0.0288	0.00	Q	V				
41+20	0.0288	0.00	Q	V				
41+25	0.0288	0.00	Q	V				
41+30	0.0289	0.00	Q	V				
41+35	0.0289	0.00	Q	V				
41+40	0.0289	0.00	Q	V				
41+45	0.0290	0.00	Q	V				
41+50	0.0290	0.00	Q	V				
41+55	0.0290	0.00	Q	V				
42+ 0	0.0290	0.00	Q	V				
42+ 5	0.0291	0.00	Q	V				
42+10	0.0291	0.00	Q	V				
42+15	0.0291	0.00	Q	V				
42+20	0.0292	0.00	Q	V				
42+25	0.0292	0.00	Q	V				
42+30	0.0292	0.00	Q	V				
42+35	0.0292	0.00	Q	V				
42+40	0.0292	0.00	Q	V				
42+45	0.0293	0.00	Q	V				
42+50	0.0293	0.00	Q	V				
42+55	0.0293	0.00	Q	V				
43+ 0	0.0293	0.00	Q	V				
43+ 5	0.0293	0.00	Q	V				
43+10	0.0293	0.00	Q	V				
43+15	0.0294	0.00	Q	V				
43+20	0.0294	0.00	Q	V				
43+25	0.0294	0.00	Q	V				
43+30	0.0294	0.00	Q	V				
43+35	0.0295	0.00	Q	V				
43+40	0.0295	0.00	Q	V				
43+45	0.0295	0.00	Q	V				
43+50	0.0295	0.00	Q	V				
43+55	0.0295	0.00	Q	V				
44+ 0	0.0295	0.00	Q	V				
44+ 5	0.0296	0.00	Q	V				
44+10	0.0296	0.00	Q	V				
44+15	0.0296	0.00	Q	V				
44+20	0.0296	0.00	Q	V				
44+25	0.0296	0.00	Q	V				
44+30	0.0297	0.00	Q	V				
44+35	0.0297	0.00	Q	V				
44+40	0.0297	0.00	Q	V				
44+45	0.0297	0.00	Q	V				
44+50	0.0297	0.00	Q	V				
44+55	0.0298	0.00	Q	V				
45+ 0	0.0298	0.00	Q	V				
45+ 5	0.0298	0.00	Q	V				
45+10	0.0298	0.00	Q	V				
45+15	0.0298	0.00	Q	V				
45+20	0.0298	0.00	Q	V				
45+25	0.0298	0.00	Q	V				
45+30	0.0299	0.00	Q	V				
45+35	0.0299	0.00	Q	V				

45+40	0.0299	0.00	Q	V				
45+45	0.0299	0.00	Q	V				
45+50	0.0299	0.00	Q	V				
45+55	0.0299	0.00	Q	V				
46+ 0	0.0300	0.00	Q	V				
46+ 5	0.0300	0.00	Q	V				
46+10	0.0300	0.00	Q	V				
46+15	0.0300	0.00	Q	V				
46+20	0.0300	0.00	Q	V				
46+25	0.0300	0.00	Q	V				
46+30	0.0301	0.00	Q	V				
46+35	0.0301	0.00	Q	V				
46+40	0.0301	0.00	Q	V				
46+45	0.0301	0.00	Q	V				
46+50	0.0301	0.00	Q	V				
46+55	0.0301	0.00	Q	V				
47+ 0	0.0301	0.00	Q	V				
47+ 5	0.0302	0.00	Q	V				
47+10	0.0302	0.00	Q	V				
47+15	0.0302	0.00	Q	V				
47+20	0.0302	0.00	Q	V				
47+25	0.0302	0.00	Q	V				
47+30	0.0302	0.00	Q	V				
47+35	0.0302	0.00	Q	V				
47+40	0.0302	0.00	Q	V				
47+45	0.0303	0.00	Q	V				
47+50	0.0303	0.00	Q	V				
47+55	0.0303	0.00	Q	V				
48+ 0	0.0303	0.00	Q	V				
48+ 5	0.0303	0.00	Q	V				
48+10	0.0304	0.01	Q	V				
48+15	0.0304	0.01	Q	V				
48+20	0.0304	0.01	Q	V				
48+25	0.0305	0.01	Q	V				
48+30	0.0306	0.01	Q	V				
48+35	0.0306	0.01	Q	V				
48+40	0.0307	0.01	Q	V				
48+45	0.0307	0.01	Q	V				
48+50	0.0308	0.01	Q	V				
48+55	0.0309	0.01	Q	V				
49+ 0	0.0309	0.01	Q	V				
49+ 5	0.0310	0.01	Q	V				
49+10	0.0311	0.01	Q	V				
49+15	0.0311	0.01	Q	V				
49+20	0.0312	0.01	Q	V				
49+25	0.0312	0.01	Q	V				
49+30	0.0313	0.01	Q	V				
49+35	0.0313	0.01	Q	V				
49+40	0.0314	0.01	Q	V				
49+45	0.0314	0.01	Q	V				
49+50	0.0315	0.01	Q	V				
49+55	0.0316	0.01	Q	V				
50+ 0	0.0317	0.01	Q	V				
50+ 5	0.0317	0.01	Q	V				
50+10	0.0318	0.01	Q	V				
50+15	0.0319	0.01	Q	V				
50+20	0.0319	0.01	Q	V				
50+25	0.0320	0.01	Q	V				
50+30	0.0321	0.01	Q	V				
50+35	0.0322	0.01	Q	V				
50+40	0.0323	0.01	Q	V				
50+45	0.0324	0.01	Q	V				
50+50	0.0325	0.01	Q	V				
50+55	0.0325	0.01	Q	V				
51+ 0	0.0326	0.01	Q	V				

51+ 5	0.0327	0.01 Q	V			
51+10	0.0328	0.01 Q	V			
51+15	0.0329	0.01 Q	V			
51+20	0.0330	0.01 Q	V			
51+25	0.0331	0.01 Q	V			
51+30	0.0332	0.01 Q	V			
51+35	0.0333	0.01 Q	V			
51+40	0.0334	0.01 Q	V			
51+45	0.0335	0.01 Q	V			
51+50	0.0336	0.02 Q	V			
51+55	0.0337	0.02 Q	V			
52+ 0	0.0338	0.02 Q	V			
52+ 5	0.0339	0.02 Q	V			
52+10	0.0340	0.02 Q	V			
52+15	0.0341	0.02 Q	V			
52+20	0.0342	0.02 Q	V			
52+25	0.0344	0.02 Q	V			
52+30	0.0345	0.02 Q	V			
52+35	0.0346	0.02 Q	V			
52+40	0.0348	0.02 Q	V			
52+45	0.0349	0.02 Q	V			
52+50	0.0350	0.02 Q	V			
52+55	0.0352	0.02 Q	V			
53+ 0	0.0353	0.02 Q	V			
53+ 5	0.0354	0.02 Q	V			
53+10	0.0356	0.02 Q	V			
53+15	0.0357	0.02 Q	V			
53+20	0.0358	0.02 Q	V			
53+25	0.0359	0.02 Q	V			
53+30	0.0360	0.02 Q	V			
53+35	0.0362	0.02 Q	V			
53+40	0.0363	0.02 Q	V			
53+45	0.0365	0.02 Q	V			
53+50	0.0366	0.02 Q	V			
53+55	0.0368	0.02 Q	V			
54+ 0	0.0369	0.02 Q	V			
54+ 5	0.0371	0.02 Q	V			
54+10	0.0372	0.02 Q	V			
54+15	0.0374	0.02 Q	V			
54+20	0.0376	0.02 Q	V			
54+25	0.0377	0.02 Q	V			
54+30	0.0379	0.02 Q	V			
54+35	0.0381	0.03 Q	V			
54+40	0.0383	0.03 Q	V			
54+45	0.0384	0.03 Q	V			
54+50	0.0386	0.03 Q	V			
54+55	0.0388	0.03 Q	V			
55+ 0	0.0390	0.03 Q	V			
55+ 5	0.0392	0.03 Q	V			
55+10	0.0394	0.03 Q	V			
55+15	0.0395	0.03 Q	V			
55+20	0.0397	0.03 Q	V			
55+25	0.0399	0.03 Q	V			
55+30	0.0401	0.03 Q	V			
55+35	0.0404	0.03 Q	V			
55+40	0.0406	0.03 Q	V			
55+45	0.0408	0.03 Q	V			
55+50	0.0410	0.03 Q	V			
55+55	0.0413	0.03 Q	V			
56+ 0	0.0415	0.03 Q	V			
56+ 5	0.0418	0.04 Q	V			
56+10	0.0421	0.04 Q	V			
56+15	0.0423	0.04 Q	V			
56+20	0.0426	0.04 Q	V			
56+25	0.0429	0.04 Q	V			

56+30	0.0432	0.04	Q	V			
56+35	0.0434	0.04	Q	V			
56+40	0.0437	0.04	Q	V			
56+45	0.0440	0.04	Q	V			
56+50	0.0442	0.02	Q	V			
56+55	0.0442	0.01	Q	V			
57+ 0	0.0443	0.01	Q	V			
57+ 5	0.0446	0.04	Q	V			
57+10	0.0449	0.05	Q	V			
57+15	0.0453	0.05	Q	V			
57+20	0.0457	0.07	Q	V			
57+25	0.0462	0.07	Q	V			
57+30	0.0468	0.07	Q	V			
57+35	0.0474	0.09	Q	V			
57+40	0.0480	0.10	Q	V			
57+45	0.0487	0.10	Q	V			
57+50	0.0494	0.11	Q	V			
57+55	0.0503	0.12	Q	V			
58+ 0	0.0511	0.12	Q	V			
58+ 5	0.0515	0.07	Q	V			
58+10	0.0518	0.04	Q	V			
58+15	0.0521	0.04	Q	V			
58+20	0.0524	0.04	Q	V			
58+25	0.0526	0.04	Q	V			
58+30	0.0527	0.01	Q	V			
58+35	0.0532	0.06	Q	V			
58+40	0.0538	0.09	Q	V			
58+45	0.0545	0.09	Q	V			
58+50	0.0551	0.10	Q	V			
58+55	0.0558	0.10	Q	V			
59+ 0	0.0565	0.10	Q	V			
59+ 5	0.0571	0.09	Q	V			
59+10	0.0576	0.08	Q	V			
59+15	0.0582	0.08	Q	V			
59+20	0.0588	0.09	Q	V			
59+25	0.0594	0.09	Q	V			
59+30	0.0600	0.09	Q	V			
59+35	0.0605	0.07	Q	V			
59+40	0.0609	0.05	Q	V			
59+45	0.0612	0.06	Q	V			
59+50	0.0617	0.07	Q	V			
59+55	0.0622	0.08	Q	V			
60+ 0	0.0628	0.08	Q	V			
60+ 5	0.0639	0.16	Q	V			
60+10	0.0653	0.21	Q	V			
60+15	0.0668	0.21	Q	V			
60+20	0.0683	0.22	Q	V			
60+25	0.0699	0.23	Q	V			
60+30	0.0715	0.23	Q	V			
60+35	0.0732	0.26	Q	V			
60+40	0.0751	0.27	Q	V			
60+45	0.0769	0.27	Q	V			
60+50	0.0789	0.28	Q	V			
60+55	0.0809	0.29	Q	V			
61+ 0	0.0829	0.29	Q	V			
61+ 5	0.0853	0.35	Q	V			
61+10	0.0880	0.39	Q	V			
61+15	0.0906	0.39	Q	V			
61+20	0.0933	0.39	Q	V			
61+25	0.0960	0.39	Q	V			
61+30	0.0987	0.39	Q	V			
61+35	0.1005	0.26	Q	V			
61+40	0.1018	0.19	Q	V			
61+45	0.1031	0.19	Q	V			
61+50	0.1045	0.19	Q	V			

61+55	0.1058	0.20	Q			V		
62+ 0	0.1072	0.20	Q			V		
62+ 5	0.1089	0.25	Q			V		
62+10	0.1108	0.27	Q			V		
62+15	0.1126	0.27	Q			V		
62+20	0.1144	0.26	Q			V		
62+25	0.1162	0.26	Q			V		
62+30	0.1180	0.26	Q			V		
62+35	0.1198	0.26	Q			V		
62+40	0.1216	0.26	Q			V		
62+45	0.1234	0.26	Q			V		
62+50	0.1251	0.25	Q			V		
62+55	0.1268	0.25	Q			V		
63+ 0	0.1285	0.25	Q			V		
63+ 5	0.1301	0.24	Q			V		
63+10	0.1317	0.23	Q			V		
63+15	0.1333	0.23	Q			V		
63+20	0.1348	0.22	Q			V		
63+25	0.1363	0.22	Q			V		
63+30	0.1378	0.22	Q			V		
63+35	0.1390	0.17	Q			V		
63+40	0.1400	0.15	Q			V		
63+45	0.1410	0.15	Q			V		
63+50	0.1420	0.15	Q			V		
63+55	0.1430	0.15	Q			V		
64+ 0	0.1441	0.15	Q			V		
64+ 5	0.1445	0.06	Q			V		
64+10	0.1446	0.01	Q			V		
64+15	0.1446	0.01	Q			V		
64+20	0.1447	0.01	Q			V		
64+25	0.1448	0.01	Q			V		
64+30	0.1449	0.01	Q			V		
64+35	0.1449	0.01	Q			V		
64+40	0.1450	0.01	Q			V		
64+45	0.1450	0.01	Q			V		
64+50	0.1451	0.01	Q			V		
64+55	0.1451	0.01	Q			V		
65+ 0	0.1452	0.01	Q			V		
65+ 5	0.1453	0.01	Q			V		
65+10	0.1454	0.01	Q			V		
65+15	0.1455	0.01	Q			V		
65+20	0.1455	0.01	Q			V		
65+25	0.1456	0.01	Q			V		
65+30	0.1457	0.01	Q			V		
65+35	0.1458	0.01	Q			V		
65+40	0.1459	0.01	Q			V		
65+45	0.1460	0.01	Q			V		
65+50	0.1461	0.01	Q			V		
65+55	0.1462	0.01	Q			V		
66+ 0	0.1462	0.01	Q			V		
66+ 5	0.1463	0.01	Q			V		
66+10	0.1464	0.01	Q			V		
66+15	0.1464	0.01	Q			V		
66+20	0.1465	0.01	Q			V		
66+25	0.1466	0.01	Q			V		
66+30	0.1467	0.01	Q			V		
66+35	0.1467	0.01	Q			V		
66+40	0.1468	0.01	Q			V		
66+45	0.1468	0.01	Q			V		
66+50	0.1469	0.01	Q			V		
66+55	0.1469	0.01	Q			V		
67+ 0	0.1470	0.01	Q			V		
67+ 5	0.1470	0.01	Q			V		
67+10	0.1471	0.01	Q			V		
67+15	0.1471	0.01	Q			V		

67+20	0.1472	0.01	Q				V
67+25	0.1473	0.01	Q				V
67+30	0.1473	0.01	Q				V
67+35	0.1474	0.01	Q				V
67+40	0.1474	0.01	Q				V
67+45	0.1475	0.01	Q				V
67+50	0.1475	0.01	Q				V
67+55	0.1476	0.01	Q				V
68+ 0	0.1476	0.01	Q				V
68+ 5	0.1477	0.01	Q				V
68+10	0.1477	0.01	Q				V
68+15	0.1478	0.01	Q				V
68+20	0.1478	0.01	Q				V
68+25	0.1479	0.01	Q				V
68+30	0.1479	0.01	Q				V
68+35	0.1480	0.01	Q				V
68+40	0.1481	0.01	Q				V
68+45	0.1481	0.01	Q				V
68+50	0.1482	0.01	Q				V
68+55	0.1482	0.01	Q				V
69+ 0	0.1482	0.01	Q				V
69+ 5	0.1483	0.01	Q				V
69+10	0.1483	0.01	Q				V
69+15	0.1484	0.01	Q				V
69+20	0.1484	0.01	Q				V
69+25	0.1485	0.01	Q				V
69+30	0.1485	0.01	Q				V
69+35	0.1485	0.01	Q				V
69+40	0.1486	0.01	Q				V
69+45	0.1487	0.01	Q				V
69+50	0.1487	0.01	Q				V
69+55	0.1487	0.01	Q				V
70+ 0	0.1488	0.01	Q				V
70+ 5	0.1488	0.01	Q				V
70+10	0.1489	0.01	Q				V
70+15	0.1489	0.01	Q				V
70+20	0.1490	0.01	Q				V
70+25	0.1490	0.01	Q				V
70+30	0.1491	0.01	Q				V
70+35	0.1491	0.01	Q				V
70+40	0.1491	0.01	Q				V
70+45	0.1492	0.01	Q				V
70+50	0.1492	0.01	Q				V
70+55	0.1492	0.01	Q				V
71+ 0	0.1493	0.01	Q				V
71+ 5	0.1493	0.01	Q				V
71+10	0.1493	0.01	Q				V
71+15	0.1494	0.01	Q				V
71+20	0.1494	0.01	Q				V
71+25	0.1495	0.01	Q				V
71+30	0.1495	0.01	Q				V
71+35	0.1495	0.01	Q				V
71+40	0.1496	0.01	Q				V
71+45	0.1496	0.01	Q				V
71+50	0.1496	0.01	Q				V
71+55	0.1497	0.01	Q				V
72+ 0	0.1497	0.01	Q				V
72+ 5	0.1497	0.00	Q				V

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APRE2YR2410.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Pre-development
24-Hr 10-Yr Storm Event

Drainage Area = 1.32(Ac.) = 0.002 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 408.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 87.50(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.077 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.017 Mi.
Difference in elevation = 16.34(Ft.)
Slope along watercourse = 211.4588 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.021 Hr.
Lag time = 1.24 Min.
25% of lag time = 0.31 Min.
40% of lag time = 0.50 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 24 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	2.43	3.22

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
1.32	6.58	8.71

STORM EVENT (YEAR) = 10.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 2.430(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 6.580(In)

Point rain (area averaged) = 4.137(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 4.137(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 1.324 83.00 0.059
 Total Area Entered = 1.32(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-2 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 83.0 83.0 0.210 0.059 0.199 1.000 0.199

Sum (F) = 0.199

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.199

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.099

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.853

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of lag	Distribution Graph %	Unit Hydrograph (CFS)
1 0.083	402.223	65.137	0.869
2 0.167	804.446	34.863	0.465
Sum = 100.000		Sum=	1.334

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.07	0.033	0.352	0.028	0.00
2	0.17	0.07	0.033	0.351	0.028	0.00
3	0.25	0.07	0.033	0.349	0.028	0.00
4	0.33	0.10	0.050	0.348	0.042	0.01
5	0.42	0.10	0.050	0.347	0.042	0.01
6	0.50	0.10	0.050	0.345	0.042	0.01
7	0.58	0.10	0.050	0.344	0.042	0.01
8	0.67	0.10	0.050	0.343	0.042	0.01
9	0.75	0.10	0.050	0.341	0.042	0.01
10	0.83	0.13	0.066	0.340	0.056	0.01
11	0.92	0.13	0.066	0.339	0.056	0.01
12	1.00	0.13	0.066	0.337	0.056	0.01
13	1.08	0.10	0.050	0.336	0.042	0.01
14	1.17	0.10	0.050	0.335	0.042	0.01
15	1.25	0.10	0.050	0.333	0.042	0.01
16	1.33	0.10	0.050	0.332	0.042	0.01
17	1.42	0.10	0.050	0.331	0.042	0.01
18	1.50	0.10	0.050	0.329	0.042	0.01
19	1.58	0.10	0.050	0.328	0.042	0.01
20	1.67	0.10	0.050	0.327	0.042	0.01
21	1.75	0.10	0.050	0.325	0.042	0.01
22	1.83	0.13	0.066	0.324	0.056	0.01
23	1.92	0.13	0.066	0.323	0.056	0.01
24	2.00	0.13	0.066	0.322	0.056	0.01
25	2.08	0.13	0.066	0.320	0.056	0.01
26	2.17	0.13	0.066	0.319	0.056	0.01
27	2.25	0.13	0.066	0.318	0.056	0.01
28	2.33	0.13	0.066	0.316	0.056	0.01
29	2.42	0.13	0.066	0.315	0.056	0.01
30	2.50	0.13	0.066	0.314	0.056	0.01
31	2.58	0.17	0.083	0.312	0.071	0.01
32	2.67	0.17	0.083	0.311	0.071	0.01
33	2.75	0.17	0.083	0.310	0.071	0.01

34	2.83	0.17	0.083	0.309	0.071	0.01
35	2.92	0.17	0.083	0.307	0.071	0.01
36	3.00	0.17	0.083	0.306	0.071	0.01
37	3.08	0.17	0.083	0.305	0.071	0.01
38	3.17	0.17	0.083	0.304	0.071	0.01
39	3.25	0.17	0.083	0.302	0.071	0.01
40	3.33	0.17	0.083	0.301	0.071	0.01
41	3.42	0.17	0.083	0.300	0.071	0.01
42	3.50	0.17	0.083	0.299	0.071	0.01
43	3.58	0.17	0.083	0.297	0.071	0.01
44	3.67	0.17	0.083	0.296	0.071	0.01
45	3.75	0.17	0.083	0.295	0.071	0.01
46	3.83	0.20	0.099	0.294	0.085	0.01
47	3.92	0.20	0.099	0.292	0.085	0.01
48	4.00	0.20	0.099	0.291	0.085	0.01
49	4.08	0.20	0.099	0.290	0.085	0.01
50	4.17	0.20	0.099	0.289	0.085	0.01
51	4.25	0.20	0.099	0.287	0.085	0.01
52	4.33	0.23	0.116	0.286	0.099	0.02
53	4.42	0.23	0.116	0.285	0.099	0.02
54	4.50	0.23	0.116	0.284	0.099	0.02
55	4.58	0.23	0.116	0.282	0.099	0.02
56	4.67	0.23	0.116	0.281	0.099	0.02
57	4.75	0.23	0.116	0.280	0.099	0.02
58	4.83	0.27	0.132	0.279	0.113	0.02
59	4.92	0.27	0.132	0.278	0.113	0.02
60	5.00	0.27	0.132	0.276	0.113	0.02
61	5.08	0.20	0.099	0.275	0.085	0.01
62	5.17	0.20	0.099	0.274	0.085	0.01
63	5.25	0.20	0.099	0.273	0.085	0.01
64	5.33	0.23	0.116	0.272	0.099	0.02
65	5.42	0.23	0.116	0.270	0.099	0.02
66	5.50	0.23	0.116	0.269	0.099	0.02
67	5.58	0.27	0.132	0.268	0.113	0.02
68	5.67	0.27	0.132	0.267	0.113	0.02
69	5.75	0.27	0.132	0.266	0.113	0.02
70	5.83	0.27	0.132	0.265	0.113	0.02
71	5.92	0.27	0.132	0.263	0.113	0.02
72	6.00	0.27	0.132	0.262	0.113	0.02
73	6.08	0.30	0.149	0.261	0.127	0.02
74	6.17	0.30	0.149	0.260	0.127	0.02
75	6.25	0.30	0.149	0.259	0.127	0.02
76	6.33	0.30	0.149	0.258	0.127	0.02
77	6.42	0.30	0.149	0.256	0.127	0.02
78	6.50	0.30	0.149	0.255	0.127	0.02
79	6.58	0.33	0.165	0.254	0.141	0.02
80	6.67	0.33	0.165	0.253	0.141	0.02
81	6.75	0.33	0.165	0.252	0.141	0.02
82	6.83	0.33	0.165	0.251	0.141	0.02
83	6.92	0.33	0.165	0.250	0.141	0.02
84	7.00	0.33	0.165	0.248	0.141	0.02
85	7.08	0.33	0.165	0.247	0.141	0.02
86	7.17	0.33	0.165	0.246	0.141	0.02
87	7.25	0.33	0.165	0.245	0.141	0.02
88	7.33	0.37	0.182	0.244	0.155	0.03
89	7.42	0.37	0.182	0.243	0.155	0.03
90	7.50	0.37	0.182	0.242	0.155	0.03
91	7.58	0.40	0.199	0.241	0.169	0.03
92	7.67	0.40	0.199	0.240	0.169	0.03
93	7.75	0.40	0.199	0.238	0.169	0.03
94	7.83	0.43	0.215	0.237	0.184	0.03
95	7.92	0.43	0.215	0.236	0.184	0.03
96	8.00	0.43	0.215	0.235	0.184	0.03
97	8.08	0.50	0.248	0.234	---	0.01
98	8.17	0.50	0.248	0.233	---	0.02

99	8.25	0.50	0.248	0.232	---	0.02
100	8.33	0.50	0.248	0.231	---	0.02
101	8.42	0.50	0.248	0.230	---	0.02
102	8.50	0.50	0.248	0.229	---	0.02
103	8.58	0.53	0.265	0.228	---	0.04
104	8.67	0.53	0.265	0.226	---	0.04
105	8.75	0.53	0.265	0.225	---	0.04
106	8.83	0.57	0.281	0.224	---	0.06
107	8.92	0.57	0.281	0.223	---	0.06
108	9.00	0.57	0.281	0.222	---	0.06
109	9.08	0.63	0.314	0.221	---	0.09
110	9.17	0.63	0.314	0.220	---	0.09
111	9.25	0.63	0.314	0.219	---	0.10
112	9.33	0.67	0.331	0.218	---	0.11
113	9.42	0.67	0.331	0.217	---	0.11
114	9.50	0.67	0.331	0.216	---	0.12
115	9.58	0.70	0.348	0.215	---	0.13
116	9.67	0.70	0.348	0.214	---	0.13
117	9.75	0.70	0.348	0.213	---	0.13
118	9.83	0.73	0.364	0.212	---	0.15
119	9.92	0.73	0.364	0.211	---	0.15
120	10.00	0.73	0.364	0.210	---	0.15
121	10.08	0.50	0.248	0.209	---	0.04
122	10.17	0.50	0.248	0.208	---	0.04
123	10.25	0.50	0.248	0.207	---	0.04
124	10.33	0.50	0.248	0.206	---	0.04
125	10.42	0.50	0.248	0.205	---	0.04
126	10.50	0.50	0.248	0.204	---	0.04
127	10.58	0.67	0.331	0.203	---	0.13
128	10.67	0.67	0.331	0.202	---	0.13
129	10.75	0.67	0.331	0.201	---	0.13
130	10.83	0.67	0.331	0.200	---	0.13
131	10.92	0.67	0.331	0.199	---	0.13
132	11.00	0.67	0.331	0.198	---	0.13
133	11.08	0.63	0.314	0.197	---	0.12
134	11.17	0.63	0.314	0.196	---	0.12
135	11.25	0.63	0.314	0.195	---	0.12
136	11.33	0.63	0.314	0.194	---	0.12
137	11.42	0.63	0.314	0.193	---	0.12
138	11.50	0.63	0.314	0.192	---	0.12
139	11.58	0.57	0.281	0.191	---	0.09
140	11.67	0.57	0.281	0.190	---	0.09
141	11.75	0.57	0.281	0.189	---	0.09
142	11.83	0.60	0.298	0.188	---	0.11
143	11.92	0.60	0.298	0.187	---	0.11
144	12.00	0.60	0.298	0.186	---	0.11
145	12.08	0.83	0.414	0.185	---	0.23
146	12.17	0.83	0.414	0.185	---	0.23
147	12.25	0.83	0.414	0.184	---	0.23
148	12.33	0.87	0.430	0.183	---	0.25
149	12.42	0.87	0.430	0.182	---	0.25
150	12.50	0.87	0.430	0.181	---	0.25
151	12.58	0.93	0.463	0.180	---	0.28
152	12.67	0.93	0.463	0.179	---	0.28
153	12.75	0.93	0.463	0.178	---	0.29
154	12.83	0.97	0.480	0.177	---	0.30
155	12.92	0.97	0.480	0.176	---	0.30
156	13.00	0.97	0.480	0.175	---	0.30
157	13.08	1.13	0.563	0.175	---	0.39
158	13.17	1.13	0.563	0.174	---	0.39
159	13.25	1.13	0.563	0.173	---	0.39
160	13.33	1.13	0.563	0.172	---	0.39
161	13.42	1.13	0.563	0.171	---	0.39
162	13.50	1.13	0.563	0.170	---	0.39
163	13.58	0.77	0.381	0.169	---	0.21

164	13.67	0.77	0.381	0.168	---	0.21
165	13.75	0.77	0.381	0.168	---	0.21
166	13.83	0.77	0.381	0.167	---	0.21
167	13.92	0.77	0.381	0.166	---	0.21
168	14.00	0.77	0.381	0.165	---	0.22
169	14.08	0.90	0.447	0.164	---	0.28
170	14.17	0.90	0.447	0.163	---	0.28
171	14.25	0.90	0.447	0.163	---	0.28
172	14.33	0.87	0.430	0.162	---	0.27
173	14.42	0.87	0.430	0.161	---	0.27
174	14.50	0.87	0.430	0.160	---	0.27
175	14.58	0.87	0.430	0.159	---	0.27
176	14.67	0.87	0.430	0.158	---	0.27
177	14.75	0.87	0.430	0.158	---	0.27
178	14.83	0.83	0.414	0.157	---	0.26
179	14.92	0.83	0.414	0.156	---	0.26
180	15.00	0.83	0.414	0.155	---	0.26
181	15.08	0.80	0.397	0.154	---	0.24
182	15.17	0.80	0.397	0.154	---	0.24
183	15.25	0.80	0.397	0.153	---	0.24
184	15.33	0.77	0.381	0.152	---	0.23
185	15.42	0.77	0.381	0.151	---	0.23
186	15.50	0.77	0.381	0.150	---	0.23
187	15.58	0.63	0.314	0.150	---	0.16
188	15.67	0.63	0.314	0.149	---	0.17
189	15.75	0.63	0.314	0.148	---	0.17
190	15.83	0.63	0.314	0.147	---	0.17
191	15.92	0.63	0.314	0.147	---	0.17
192	16.00	0.63	0.314	0.146	---	0.17
193	16.08	0.13	0.066	0.145	0.056	0.01
194	16.17	0.13	0.066	0.144	0.056	0.01
195	16.25	0.13	0.066	0.144	0.056	0.01
196	16.33	0.13	0.066	0.143	0.056	0.01
197	16.42	0.13	0.066	0.142	0.056	0.01
198	16.50	0.13	0.066	0.141	0.056	0.01
199	16.58	0.10	0.050	0.141	0.042	0.01
200	16.67	0.10	0.050	0.140	0.042	0.01
201	16.75	0.10	0.050	0.139	0.042	0.01
202	16.83	0.10	0.050	0.139	0.042	0.01
203	16.92	0.10	0.050	0.138	0.042	0.01
204	17.00	0.10	0.050	0.137	0.042	0.01
205	17.08	0.17	0.083	0.137	0.071	0.01
206	17.17	0.17	0.083	0.136	0.071	0.01
207	17.25	0.17	0.083	0.135	0.071	0.01
208	17.33	0.17	0.083	0.134	0.071	0.01
209	17.42	0.17	0.083	0.134	0.071	0.01
210	17.50	0.17	0.083	0.133	0.071	0.01
211	17.58	0.17	0.083	0.132	0.071	0.01
212	17.67	0.17	0.083	0.132	0.071	0.01
213	17.75	0.17	0.083	0.131	0.071	0.01
214	17.83	0.13	0.066	0.131	0.056	0.01
215	17.92	0.13	0.066	0.130	0.056	0.01
216	18.00	0.13	0.066	0.129	0.056	0.01
217	18.08	0.13	0.066	0.129	0.056	0.01
218	18.17	0.13	0.066	0.128	0.056	0.01
219	18.25	0.13	0.066	0.127	0.056	0.01
220	18.33	0.13	0.066	0.127	0.056	0.01
221	18.42	0.13	0.066	0.126	0.056	0.01
222	18.50	0.13	0.066	0.125	0.056	0.01
223	18.58	0.10	0.050	0.125	0.042	0.01
224	18.67	0.10	0.050	0.124	0.042	0.01
225	18.75	0.10	0.050	0.124	0.042	0.01
226	18.83	0.07	0.033	0.123	0.028	0.00
227	18.92	0.07	0.033	0.122	0.028	0.00
228	19.00	0.07	0.033	0.122	0.028	0.00

229	19.08	0.10	0.050	0.121	0.042	0.01
230	19.17	0.10	0.050	0.121	0.042	0.01
231	19.25	0.10	0.050	0.120	0.042	0.01
232	19.33	0.13	0.066	0.120	0.056	0.01
233	19.42	0.13	0.066	0.119	0.056	0.01
234	19.50	0.13	0.066	0.119	0.056	0.01
235	19.58	0.10	0.050	0.118	0.042	0.01
236	19.67	0.10	0.050	0.117	0.042	0.01
237	19.75	0.10	0.050	0.117	0.042	0.01
238	19.83	0.07	0.033	0.116	0.028	0.00
239	19.92	0.07	0.033	0.116	0.028	0.00
240	20.00	0.07	0.033	0.115	0.028	0.00
241	20.08	0.10	0.050	0.115	0.042	0.01
242	20.17	0.10	0.050	0.114	0.042	0.01
243	20.25	0.10	0.050	0.114	0.042	0.01
244	20.33	0.10	0.050	0.113	0.042	0.01
245	20.42	0.10	0.050	0.113	0.042	0.01
246	20.50	0.10	0.050	0.112	0.042	0.01
247	20.58	0.10	0.050	0.112	0.042	0.01
248	20.67	0.10	0.050	0.111	0.042	0.01
249	20.75	0.10	0.050	0.111	0.042	0.01
250	20.83	0.07	0.033	0.111	0.028	0.00
251	20.92	0.07	0.033	0.110	0.028	0.00
252	21.00	0.07	0.033	0.110	0.028	0.00
253	21.08	0.10	0.050	0.109	0.042	0.01
254	21.17	0.10	0.050	0.109	0.042	0.01
255	21.25	0.10	0.050	0.108	0.042	0.01
256	21.33	0.07	0.033	0.108	0.028	0.00
257	21.42	0.07	0.033	0.108	0.028	0.00
258	21.50	0.07	0.033	0.107	0.028	0.00
259	21.58	0.10	0.050	0.107	0.042	0.01
260	21.67	0.10	0.050	0.106	0.042	0.01
261	21.75	0.10	0.050	0.106	0.042	0.01
262	21.83	0.07	0.033	0.106	0.028	0.00
263	21.92	0.07	0.033	0.105	0.028	0.00
264	22.00	0.07	0.033	0.105	0.028	0.00
265	22.08	0.10	0.050	0.105	0.042	0.01
266	22.17	0.10	0.050	0.104	0.042	0.01
267	22.25	0.10	0.050	0.104	0.042	0.01
268	22.33	0.07	0.033	0.104	0.028	0.00
269	22.42	0.07	0.033	0.103	0.028	0.00
270	22.50	0.07	0.033	0.103	0.028	0.00
271	22.58	0.07	0.033	0.103	0.028	0.00
272	22.67	0.07	0.033	0.102	0.028	0.00
273	22.75	0.07	0.033	0.102	0.028	0.00
274	22.83	0.07	0.033	0.102	0.028	0.00
275	22.92	0.07	0.033	0.102	0.028	0.00
276	23.00	0.07	0.033	0.101	0.028	0.00
277	23.08	0.07	0.033	0.101	0.028	0.00
278	23.17	0.07	0.033	0.101	0.028	0.00
279	23.25	0.07	0.033	0.101	0.028	0.00
280	23.33	0.07	0.033	0.100	0.028	0.00
281	23.42	0.07	0.033	0.100	0.028	0.00
282	23.50	0.07	0.033	0.100	0.028	0.00
283	23.58	0.07	0.033	0.100	0.028	0.00
284	23.67	0.07	0.033	0.100	0.028	0.00
285	23.75	0.07	0.033	0.100	0.028	0.00
286	23.83	0.07	0.033	0.099	0.028	0.00
287	23.92	0.07	0.033	0.099	0.028	0.00
288	24.00	0.07	0.033	0.099	0.028	0.00

Sum = 100.0

Sum = 18.9

Flood volume = Effective rainfall 1.58(In)
times area 1.3(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.2(Ac.Ft)
Total soil loss = 2.56(In)
Total soil loss = 0.283(Ac.Ft)

Total rainfall = 4.14(In)
 Flood volume = 7577.1 Cubic Feet
 Total soil loss = 12307.4 Cubic Feet

 Peak flow rate of this hydrograph = 0.524(CFS)

+++++

24 - H O U R S T O R M
 R u n o f f H y d r o g r a p h

 Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m) Volume Ac.Ft Q(CFS) 0 2.5 5.0 7.5 10.0

Time(h+m)	Volume	Ac.Ft	Q(CFS)	0	2.5	5.0	7.5	10.0
0+ 5	0.0000	0.00	Q					
0+10	0.0001	0.01	Q					
0+15	0.0001	0.01	Q					
0+20	0.0002	0.01	Q					
0+25	0.0002	0.01	Q					
0+30	0.0003	0.01	Q					
0+35	0.0004	0.01	Q					
0+40	0.0004	0.01	Q					
0+45	0.0005	0.01	Q					
0+50	0.0006	0.01	Q					
0+55	0.0007	0.01	Q					
1+ 0	0.0008	0.01	Q					
1+ 5	0.0008	0.01	Q					
1+10	0.0009	0.01	Q					
1+15	0.0010	0.01	Q					
1+20	0.0010	0.01	Q					
1+25	0.0011	0.01	Q					
1+30	0.0012	0.01	Q					
1+35	0.0012	0.01	Q					
1+40	0.0013	0.01	Q					
1+45	0.0014	0.01	Q					
1+50	0.0015	0.01	Q					
1+55	0.0016	0.01	Q					
2+ 0	0.0016	0.01	Q					
2+ 5	0.0017	0.01	Q					
2+10	0.0018	0.01	Q					
2+15	0.0019	0.01	Q					
2+20	0.0020	0.01	Q					
2+25	0.0021	0.01	Q					
2+30	0.0022	0.01	Q					
2+35	0.0023	0.02	Q					
2+40	0.0024	0.02	Q					
2+45	0.0025	0.02	Q					
2+50	0.0026	0.02	Q					
2+55	0.0027	0.02	Q					
3+ 0	0.0028	0.02	Q					
3+ 5	0.0030	0.02	Q					
3+10	0.0031	0.02	Q					
3+15	0.0032	0.02	Q					
3+20	0.0033	0.02	Q					
3+25	0.0034	0.02	Q					
3+30	0.0035	0.02	Q					
3+35	0.0036	0.02	Q					
3+40	0.0037	0.02	Q					
3+45	0.0038	0.02	Q					
3+50	0.0040	0.02	Q					
3+55	0.0041	0.02	Q					
4+ 0	0.0042	0.02	Q					
4+ 5	0.0044	0.02	QV					
4+10	0.0045	0.02	QV					

4+15	0.0046	0.02	QV				
4+20	0.0048	0.02	QV				
4+25	0.0049	0.02	QV				
4+30	0.0051	0.02	QV				
4+35	0.0053	0.02	QV				
4+40	0.0054	0.02	QV				
4+45	0.0056	0.02	QV				
4+50	0.0057	0.02	QV				
4+55	0.0059	0.03	QV				
5+ 0	0.0061	0.03	QV				
5+ 5	0.0063	0.02	QV				
5+10	0.0064	0.02	QV				
5+15	0.0065	0.02	QV				
5+20	0.0067	0.02	QV				
5+25	0.0068	0.02	QV				
5+30	0.0070	0.02	QV				
5+35	0.0072	0.02	QV				
5+40	0.0073	0.03	QV				
5+45	0.0075	0.03	QV				
5+50	0.0077	0.03	QV				
5+55	0.0079	0.03	QV				
6+ 0	0.0080	0.03	QV				
6+ 5	0.0082	0.03	QV				
6+10	0.0084	0.03	QV				
6+15	0.0086	0.03	QV				
6+20	0.0088	0.03	Q V				
6+25	0.0090	0.03	Q V				
6+30	0.0092	0.03	Q V				
6+35	0.0095	0.03	Q V				
6+40	0.0097	0.03	Q V				
6+45	0.0099	0.03	Q V				
6+50	0.0101	0.03	Q V				
6+55	0.0104	0.03	Q V				
7+ 0	0.0106	0.03	Q V				
7+ 5	0.0108	0.03	Q V				
7+10	0.0110	0.03	Q V				
7+15	0.0112	0.03	Q V				
7+20	0.0115	0.03	Q V				
7+25	0.0117	0.04	Q V				
7+30	0.0120	0.04	Q V				
7+35	0.0122	0.04	Q V				
7+40	0.0125	0.04	Q V				
7+45	0.0128	0.04	Q V				
7+50	0.0131	0.04	Q V				
7+55	0.0133	0.04	Q V				
8+ 0	0.0136	0.04	Q V				
8+ 5	0.0138	0.03	Q V				
8+10	0.0140	0.02	Q V				
8+15	0.0141	0.02	Q V				
8+20	0.0143	0.02	Q V				
8+25	0.0144	0.02	Q V				
8+30	0.0146	0.03	Q V				
8+35	0.0149	0.04	Q V				
8+40	0.0152	0.05	Q V				
8+45	0.0156	0.05	Q V				
8+50	0.0161	0.07	Q V				
8+55	0.0166	0.08	Q V				
9+ 0	0.0171	0.08	Q V				
9+ 5	0.0179	0.11	Q V				
9+10	0.0188	0.13	Q V				
9+15	0.0196	0.13	Q V				
9+20	0.0206	0.14	Q V				
9+25	0.0217	0.15	Q V				
9+30	0.0227	0.15	Q V				
9+35	0.0239	0.17	Q V				

9+40	0.0251	0.18	Q	V				
9+45	0.0263	0.18	Q	V				
9+50	0.0277	0.20	Q	V				
9+55	0.0291	0.20	Q	V				
10+ 0	0.0305	0.21	Q	V				
10+ 5	0.0312	0.11	Q	V				
10+10	0.0316	0.05	Q	V				
10+15	0.0320	0.05	Q	V				
10+20	0.0324	0.06	Q	V				
10+25	0.0328	0.06	Q	V				
10+30	0.0332	0.06	Q	V				
10+35	0.0341	0.13	Q	V				
10+40	0.0353	0.17	Q	V				
10+45	0.0365	0.17	Q	V				
10+50	0.0377	0.17	Q	V				
10+55	0.0389	0.18	Q	V				
11+ 0	0.0401	0.18	Q	V				
11+ 5	0.0412	0.16	Q	V				
11+10	0.0423	0.16	Q	V				
11+15	0.0434	0.16	Q	V				
11+20	0.0445	0.16	Q	V				
11+25	0.0456	0.16	Q	V				
11+30	0.0467	0.16	Q	V				
11+35	0.0477	0.14	Q	V				
11+40	0.0485	0.12	Q	V				
11+45	0.0494	0.12	Q	V				
11+50	0.0503	0.14	Q	V				
11+55	0.0513	0.15	Q	V				
12+ 0	0.0523	0.15	Q	V				
12+ 5	0.0541	0.25	Q	V				
12+10	0.0562	0.31	Q	V				
12+15	0.0583	0.31	Q	V				
12+20	0.0605	0.32	Q	V				
12+25	0.0628	0.33	Q	V				
12+30	0.0651	0.33	Q	V				
12+35	0.0676	0.36	Q	V				
12+40	0.0702	0.38	Q	V				
12+45	0.0728	0.38	Q	V				
12+50	0.0755	0.40	Q	V				
12+55	0.0783	0.40	Q	V				
13+ 0	0.0811	0.41	Q	V				
13+ 5	0.0844	0.48	Q	V				
13+10	0.0880	0.52	Q	V				
13+15	0.0916	0.52	Q	V				
13+20	0.0952	0.52	Q	V				
13+25	0.0988	0.52	Q	V				
13+30	0.1024	0.52	Q	V				
13+35	0.1049	0.37	Q	V				
13+40	0.1068	0.28	Q	V				
13+45	0.1088	0.28	Q	V				
13+50	0.1108	0.29	Q	V				
13+55	0.1127	0.29	Q	V				
14+ 0	0.1147	0.29	Q	V				
14+ 5	0.1171	0.35	Q	V				
14+10	0.1197	0.38	Q	V				
14+15	0.1223	0.38	Q	V				
14+20	0.1248	0.37	Q	V				
14+25	0.1273	0.36	Q	V				
14+30	0.1298	0.36	Q	V				
14+35	0.1323	0.36	Q	V				
14+40	0.1348	0.36	Q	V				
14+45	0.1373	0.36	Q	V				
14+50	0.1397	0.35	Q	V				
14+55	0.1421	0.34	Q	V				
15+ 0	0.1444	0.34	Q	V				

15+ 5	0.1467	0.33	Q			V	
15+10	0.1490	0.32	Q			V	
15+15	0.1512	0.33	Q			V	
15+20	0.1534	0.31	Q			V	
15+25	0.1555	0.31	Q			V	
15+30	0.1576	0.31	Q			V	
15+35	0.1593	0.25	Q			V	
15+40	0.1608	0.22	Q			V	
15+45	0.1624	0.22	Q			V	
15+50	0.1639	0.22	Q			V	
15+55	0.1654	0.22	Q			V	
16+ 0	0.1670	0.22	Q			V	
16+ 5	0.1676	0.09	Q			V	
16+10	0.1677	0.01	Q			V	
16+15	0.1678	0.01	Q			V	
16+20	0.1678	0.01	Q			V	
16+25	0.1679	0.01	Q			V	
16+30	0.1680	0.01	Q			V	
16+35	0.1681	0.01	Q			V	
16+40	0.1682	0.01	Q			V	
16+45	0.1682	0.01	Q			V	
16+50	0.1683	0.01	Q			V	
16+55	0.1684	0.01	Q			V	
17+ 0	0.1684	0.01	Q			V	
17+ 5	0.1685	0.01	Q			V	
17+10	0.1686	0.02	Q			V	
17+15	0.1687	0.02	Q			V	
17+20	0.1689	0.02	Q			V	
17+25	0.1690	0.02	Q			V	
17+30	0.1691	0.02	Q			V	
17+35	0.1692	0.02	Q			V	
17+40	0.1693	0.02	Q			V	
17+45	0.1694	0.02	Q			V	
17+50	0.1695	0.01	Q			V	
17+55	0.1696	0.01	Q			V	
18+ 0	0.1697	0.01	Q			V	
18+ 5	0.1698	0.01	Q			V	
18+10	0.1699	0.01	Q			V	
18+15	0.1700	0.01	Q			V	
18+20	0.1701	0.01	Q			V	
18+25	0.1701	0.01	Q			V	
18+30	0.1702	0.01	Q			V	
18+35	0.1703	0.01	Q			V	
18+40	0.1704	0.01	Q			V	
18+45	0.1704	0.01	Q			V	
18+50	0.1705	0.01	Q			V	
18+55	0.1705	0.01	Q			V	
19+ 0	0.1706	0.01	Q			V	
19+ 5	0.1706	0.01	Q			V	
19+10	0.1707	0.01	Q			V	
19+15	0.1708	0.01	Q			V	
19+20	0.1709	0.01	Q			V	
19+25	0.1709	0.01	Q			V	
19+30	0.1710	0.01	Q			V	
19+35	0.1711	0.01	Q			V	
19+40	0.1712	0.01	Q			V	
19+45	0.1712	0.01	Q			V	
19+50	0.1713	0.01	Q			V	
19+55	0.1713	0.01	Q			V	
20+ 0	0.1714	0.01	Q			V	
20+ 5	0.1714	0.01	Q			V	
20+10	0.1715	0.01	Q			V	
20+15	0.1716	0.01	Q			V	
20+20	0.1716	0.01	Q			V	
20+25	0.1717	0.01	Q			V	

20+30	0.1718	0.01	Q				V
20+35	0.1718	0.01	Q				V
20+40	0.1719	0.01	Q				V
20+45	0.1720	0.01	Q				V
20+50	0.1720	0.01	Q				V
20+55	0.1721	0.01	Q				V
21+ 0	0.1721	0.01	Q				V
21+ 5	0.1722	0.01	Q				V
21+10	0.1722	0.01	Q				V
21+15	0.1723	0.01	Q				V
21+20	0.1724	0.01	Q				V
21+25	0.1724	0.01	Q				V
21+30	0.1725	0.01	Q				V
21+35	0.1725	0.01	Q				V
21+40	0.1726	0.01	Q				V
21+45	0.1727	0.01	Q				V
21+50	0.1727	0.01	Q				V
21+55	0.1727	0.01	Q				V
22+ 0	0.1728	0.01	Q				V
22+ 5	0.1729	0.01	Q				V
22+10	0.1729	0.01	Q				V
22+15	0.1730	0.01	Q				V
22+20	0.1730	0.01	Q				V
22+25	0.1731	0.01	Q				V
22+30	0.1731	0.01	Q				V
22+35	0.1732	0.01	Q				V
22+40	0.1732	0.01	Q				V
22+45	0.1733	0.01	Q				V
22+50	0.1733	0.01	Q				V
22+55	0.1734	0.01	Q				V
23+ 0	0.1734	0.01	Q				V
23+ 5	0.1734	0.01	Q				V
23+10	0.1735	0.01	Q				V
23+15	0.1735	0.01	Q				V
23+20	0.1736	0.01	Q				V
23+25	0.1736	0.01	Q				V
23+30	0.1737	0.01	Q				V
23+35	0.1737	0.01	Q				V
23+40	0.1738	0.01	Q				V
23+45	0.1738	0.01	Q				V
23+50	0.1738	0.01	Q				V
23+55	0.1739	0.01	Q				V
24+ 0	0.1739	0.01	Q				V
24+ 5	0.1739	0.00	Q				V

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APOST12.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Post-development
1-Hr 2-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.58(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 345.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 97.38(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.065 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.018 Mi.
Difference in elevation = 6.34(Ft.)
Slope along watercourse = 97.0296 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.023 Hr.
Lag time = 1.41 Min.
25% of lag time = 0.35 Min.
40% of lag time = 0.56 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 1 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	0.48	0.28

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	1.34	0.78

STORM EVENT (YEAR) = 2.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 0.483(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 1.340(In)

Point rain (area averaged) = 0.483(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 0.483(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.582 79.00 0.095
 Total Area Entered = 0.58(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 79.0 61.8 0.451 0.095 0.412 1.000 0.412

Sum (F) = 0.412

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.412

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.206

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.824

Slope of intensity-duration curve for a 1 hour storm =0.4800

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period Time % of lag Distribution Unit Hydrograph
 (hrs) Graph % (CFS)

1	0.083	354.985	61.437	0.360
2	0.167	709.970	35.423	0.208
3	0.250	1064.955	3.140	0.018
Sum = 100.000			Sum=	0.587

Storm Event 3 Effective Rainfall = 0.092(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr)		Effective (In/Hr)	
			Max	Low		
1	0.08	4.40	0.048	0.412	0.040	0.01
2	0.17	4.50	0.050	0.412	0.041	0.01
3	0.25	5.40	0.059	0.412	0.049	0.01
4	0.33	5.40	0.059	0.412	0.049	0.01
5	0.42	5.70	0.063	0.412	0.052	0.01
6	0.50	6.40	0.070	0.412	0.058	0.01
7	0.58	7.90	0.087	0.412	0.072	0.02
8	0.67	9.10	0.100	0.412	0.083	0.02
9	0.75	12.80	0.141	0.412	0.116	0.02
10	0.83	25.60	0.282	0.412	0.232	0.05
11	0.92	7.90	0.087	0.412	0.072	0.02
12	1.00	4.90	0.054	0.412	0.044	0.01
Sum =	100.0			Sum =	0.2	

Flood volume = Effective rainfall 0.02(In)
 times area 0.6(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.08(In)
 Total soil loss = 0.004(Ac.Ft)
 Total rainfall = 0.09(In)
 Flood volume = 34.1 Cubic Feet
 Total soil loss = 159.8 Cubic Feet

Storm Event 2 Effective Rainfall = 0.174(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr)		Effective (In/Hr)
			Max	Low	

1	0.08	4.40	0.092	0.412	0.076	0.02
2	0.17	4.50	0.094	0.412	0.077	0.02
3	0.25	5.40	0.113	0.412	0.093	0.02
4	0.33	5.40	0.113	0.412	0.093	0.02
5	0.42	5.70	0.119	0.412	0.098	0.02
6	0.50	6.40	0.134	0.412	0.110	0.02
7	0.58	7.90	0.165	0.412	0.136	0.03
8	0.67	9.10	0.190	0.412	0.156	0.03
9	0.75	12.80	0.267	0.412	0.220	0.05
10	0.83	25.60	0.534	0.412	---	0.12
11	0.92	7.90	0.165	0.412	0.136	0.03
12	1.00	4.90	0.102	0.412	0.084	0.02
Sum =	100.0			Sum =	0.4	

Flood volume = Effective rainfall 0.03(In)
times area 0.6(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.14(In)
Total soil loss = 0.007(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.17(In)
Flood volume = 69.5 Cubic Feet
Total soil loss = 297.8 Cubic Feet

Storm Event 1 Effective Rainfall = 0.483(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	4.40	0.255	0.412	0.210	0.04
2	0.17	4.50	0.261	0.412	0.215	0.05
3	0.25	5.40	0.313	0.412	0.258	0.06
4	0.33	5.40	0.313	0.412	0.258	0.06
5	0.42	5.70	0.330	0.412	0.272	0.06
6	0.50	6.40	0.371	0.412	0.306	0.07
7	0.58	7.90	0.458	0.412	---	0.05
8	0.67	9.10	0.527	0.412	---	0.12
9	0.75	12.80	0.742	0.412	---	0.33
10	0.83	25.60	1.484	0.412	---	1.07
11	0.92	7.90	0.458	0.412	---	0.05
12	1.00	4.90	0.284	0.412	0.234	0.05
Sum =	100.0			Sum =	2.0	

Flood volume = Effective rainfall 0.17(In)
times area 0.6(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.32(In)
Total soil loss = 0.015(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.48(In)
Flood volume = 348.9 Cubic Feet
Total soil loss = 671.5 Cubic Feet

Peak flow rate of this hydrograph = 0.457(CFS)

+++++
TOTAL OF: 3 1-HOUR STORM EVENTS
Runoff Hydrograph

Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m)	Volume Ac.Ft	Q(CFS)	0	2.5	5.0	7.5	10.0
0+5	0.0000	0.00	Q				
0+10	0.0001	0.00	Q				
0+15	0.0001	0.01	Q				
0+20	0.0001	0.01	Q				
0+25	0.0002	0.01	Q				
0+30	0.0002	0.01	Q				
0+35	0.0003	0.01	QV				

0+40	0.0004	0.01	QV				
0+45	0.0004	0.01	QV				
0+50	0.0006	0.02	Q V				
0+55	0.0007	0.02	Q V				
1+ 0	0.0008	0.01	Q V				
1+ 5	0.0008	0.01	Q V				
1+10	0.0009	0.01	Q V				
1+15	0.0009	0.01	Q V				
1+20	0.0010	0.01	Q V				
1+25	0.0011	0.01	Q V				
1+30	0.0012	0.01	Q V				
1+35	0.0013	0.02	Q V				
1+40	0.0014	0.02	Q V				
1+45	0.0016	0.02	Q V				
1+50	0.0020	0.05	Q V				
1+55	0.0022	0.04	Q V				
2+ 0	0.0023	0.01	Q V				
2+ 5	0.0024	0.02	Q V				
2+10	0.0026	0.03	Q V				
2+15	0.0028	0.03	Q V				
2+20	0.0030	0.03	Q V				
2+25	0.0033	0.03	Q V				
2+30	0.0035	0.04	Q V				
2+35	0.0037	0.03	Q V				
2+40	0.0041	0.05	Q V				
2+45	0.0051	0.14	Q V				
2+50	0.0082	0.46	Q V			V	
2+55	0.0099	0.25	Q				V
3+ 0	0.0103	0.05	Q				V
3+ 5	0.0103	0.01	Q				V
3+10	0.0103	0.00	Q				V

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APOST15.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Post-development
1-Hr 5-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.58(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 345.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 97.38(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.065 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.018 Mi.
Difference in elevation = 6.34(Ft.)
Slope along watercourse = 97.0296 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.023 Hr.
Lag time = 1.41 Min.
25% of lag time = 0.35 Min.
40% of lag time = 0.56 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 1 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	0.48	0.28

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	1.34	0.78

STORM EVENT (YEAR) = 5.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 0.483(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 1.340(In)

Point rain (area averaged) = 0.684(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 0.684(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.582 79.00 0.095
 Total Area Entered = 0.58(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 79.0 61.8 0.451 0.095 0.412 1.000 0.412

Sum (F) = 0.412

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.412

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.206

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.824

Slope of intensity-duration curve for a 1 hour storm =0.4800

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period Time % of lag Distribution Unit Hydrograph
 (hrs) Graph % (CFS)

1	0.083	354.985	61.437	0.360
2	0.167	709.970	35.423	0.208
3	0.250	1064.955	3.140	0.018
Sum = 100.000			Sum=	0.587

Unit Time Pattern Storm Rain Loss rate(In./Hr) Effective

(Hr.)	Percent	(In/Hr)	Max	Low	(In/Hr)	
1	0.08	4.40	0.361	0.412	0.298	0.06
2	0.17	4.50	0.369	0.412	0.304	0.06
3	0.25	5.40	0.443	0.412	---	0.03
4	0.33	5.40	0.443	0.412	---	0.03
5	0.42	5.70	0.468	0.412	---	0.06
6	0.50	6.40	0.525	0.412	---	0.11
7	0.58	7.90	0.648	0.412	---	0.24
8	0.67	9.10	0.747	0.412	---	0.33
9	0.75	12.80	1.050	0.412	---	0.64
10	0.83	25.60	2.100	0.412	---	1.69
11	0.92	7.90	0.648	0.412	---	0.24
12	1.00	4.90	0.402	0.412	0.331	0.07

Sum = 100.0

Sum = 3.6

Flood volume = Effective rainfall 0.30(In)
 times area 0.6(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)

Total soil loss = 0.39(In)

Total soil loss = 0.019(Ac.Ft)

Total rainfall = 0.68(In)

Flood volume = 627.1 Cubic Feet

Total soil loss = 817.4 Cubic Feet

Peak flow rate of this hydrograph = 0.747(CFS)

1 - HOUR STORM
 Runoff Hydrograph

Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m) Volume Ac.Ft Q(CFS) 0 2.5 5.0 7.5 10.0

0+ 5	0.0002	0.02	Q				
0+10	0.0004	0.04	QV				
0+15	0.0006	0.03	QV				
0+20	0.0007	0.02	QV				
0+25	0.0009	0.03	Q V				
0+30	0.0013	0.05	Q V				
0+35	0.0020	0.11	Q V				
0+40	0.0032	0.17	Q V				
0+45	0.0053	0.30	Q	V			
0+50	0.0104	0.75	Q		V		
0+55	0.0135	0.45	Q			V	
1+ 0	0.0143	0.11	Q			V	
1+ 5	0.0144	0.02	Q			V	
1+10	0.0144	0.00	Q			V	

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APOST110.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Post-development
1-Hr 10-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.58(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 345.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 97.38(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.065 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.018 Mi.
Difference in elevation = 6.34(Ft.)
Slope along watercourse = 97.0296 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.023 Hr.
Lag time = 1.41 Min.
25% of lag time = 0.35 Min.
40% of lag time = 0.56 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 1 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	0.48	0.28

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	1.34	0.78

STORM EVENT (YEAR) = 10.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 0.483(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 1.340(In)

Point rain (area averaged) = 0.836(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 0.836(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.582 79.00 0.095
 Total Area Entered = 0.58(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 79.0 61.8 0.451 0.095 0.412 1.000 0.412

Sum (F) = 0.412

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.412

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.206

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.824

 Slope of intensity-duration curve for a 1 hour storm =0.4800

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

 Unit Hydrograph Data

Unit time period Time % of lag Distribution Unit Hydrograph
 (hrs) Graph % (CFS)

 1 0.083 354.985 61.437 0.360
 2 0.167 709.970 35.423 0.208
 3 0.250 1064.955 3.140 0.018
 Sum = 100.000 Sum= 0.587

Unit Time Pattern Storm Rain Loss rate(In./Hr) Effective

(Hr.)	Percent	(In/Hr)	Max	Low	(In/Hr)
1	0.08	4.40	0.441	0.412	0.03
2	0.17	4.50	0.451	0.412	0.04
3	0.25	5.40	0.541	0.412	0.13
4	0.33	5.40	0.541	0.412	0.13
5	0.42	5.70	0.572	0.412	0.16
6	0.50	6.40	0.642	0.412	0.23
7	0.58	7.90	0.792	0.412	0.38
8	0.67	9.10	0.912	0.412	0.50
9	0.75	12.80	1.283	0.412	0.87
10	0.83	25.60	2.567	0.412	2.15
11	0.92	7.90	0.792	0.412	0.38
12	1.00	4.90	0.491	0.412	0.08
Sum =	100.0			Sum =	5.1

Flood volume = Effective rainfall 0.42(In)
 times area 0.6(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)

Total soil loss = 0.41(In)

Total soil loss = 0.020(Ac.Ft)

Total rainfall = 0.84(In)

Flood volume = 894.5 Cubic Feet

Total soil loss = 870.8 Cubic Feet

 Peak flow rate of this hydrograph = 0.967(CFS)

+++++

1 - HOUR STORM
 Runoff Hydrograph

 Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m) Volume Ac.Ft Q(CFS) 0 2.5 5.0 7.5 10.0

0+ 5	0.0001	0.01	Q				
0+10	0.0002	0.02	Q				
0+15	0.0006	0.06	QV				
0+20	0.0011	0.07	Q V				
0+25	0.0017	0.09	Q V				
0+30	0.0025	0.12	Q V				
0+35	0.0038	0.19	Q V				
0+40	0.0056	0.26	Q V				
0+45	0.0085	0.43	Q V				
0+50	0.0152	0.97	Q			V	
0+55	0.0193	0.60	Q				V
1+ 0	0.0204	0.15	Q				V
1+ 5	0.0205	0.02	Q				V
1+10	0.0205	0.00	Q				V

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APOST32.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Post-development
3-Hr 2-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.58(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 345.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 97.38(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.065 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.018 Mi.
Difference in elevation = 6.34(Ft.)
Slope along watercourse = 97.0296 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.023 Hr.
Lag time = 1.41 Min.
25% of lag time = 0.35 Min.
40% of lag time = 0.56 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 3 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	0.88	0.51

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	2.20	1.28

STORM EVENT (YEAR) = 2.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 0.877(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 2.200(In)

Point rain (area averaged) = 0.877(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 0.877(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.582 79.00 0.095
 Total Area Entered = 0.58(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 79.0 61.8 0.451 0.095 0.412 1.000 0.412

Sum (F) = 0.412

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.412

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.206

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.824

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	354.985	61.437	0.360
2	0.167	709.970	35.423	0.208
3	0.250	1064.955	3.140	0.018
Sum = 100.000			Sum=	0.587

Storm Event 3 Effective Rainfall = 0.167(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr)		Effective (In/Hr)	
			Max	Low		
1	0.08	1.30	0.026	0.412	0.021	0.00
2	0.17	1.30	0.026	0.412	0.021	0.00
3	0.25	1.10	0.022	0.412	0.018	0.00
4	0.33	1.50	0.030	0.412	0.025	0.01
5	0.42	1.50	0.030	0.412	0.025	0.01
6	0.50	1.80	0.036	0.412	0.030	0.01
7	0.58	1.50	0.030	0.412	0.025	0.01
8	0.67	1.80	0.036	0.412	0.030	0.01
9	0.75	1.80	0.036	0.412	0.030	0.01
10	0.83	1.50	0.030	0.412	0.025	0.01
11	0.92	1.60	0.032	0.412	0.026	0.01
12	1.00	1.80	0.036	0.412	0.030	0.01
13	1.08	2.20	0.044	0.412	0.036	0.01
14	1.17	2.20	0.044	0.412	0.036	0.01
15	1.25	2.20	0.044	0.412	0.036	0.01
16	1.33	2.00	0.040	0.412	0.033	0.01
17	1.42	2.60	0.052	0.412	0.043	0.01
18	1.50	2.70	0.054	0.412	0.044	0.01
19	1.58	2.40	0.048	0.412	0.040	0.01
20	1.67	2.70	0.054	0.412	0.044	0.01
21	1.75	3.30	0.066	0.412	0.054	0.01
22	1.83	3.10	0.062	0.412	0.051	0.01
23	1.92	2.90	0.058	0.412	0.048	0.01
24	2.00	3.00	0.060	0.412	0.049	0.01
25	2.08	3.10	0.062	0.412	0.051	0.01
26	2.17	4.20	0.084	0.412	0.069	0.01
27	2.25	5.00	0.100	0.412	0.082	0.02
28	2.33	3.50	0.070	0.412	0.058	0.01

29	2.42	6.80	0.136	0.412	0.112	0.02
30	2.50	7.30	0.146	0.412	0.120	0.03
31	2.58	8.20	0.164	0.412	0.135	0.03
32	2.67	5.90	0.118	0.412	0.097	0.02
33	2.75	2.00	0.040	0.412	0.033	0.01
34	2.83	1.80	0.036	0.412	0.030	0.01
35	2.92	1.80	0.036	0.412	0.030	0.01
36	3.00	0.60	0.012	0.412	0.010	0.00

Sum = 100.0 Sum = 0.4
Flood volume = Effective rainfall 0.03(In)
times area 0.6(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.14(In)
Total soil loss = 0.007(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.17(In)
Flood volume = 61.9 Cubic Feet
Total soil loss = 290.1 Cubic Feet

Storm Event 2 Effective Rainfall = 0.316(In)

Unit	Time	Pattern	Storm Rain	Loss rate(In./Hr)	Effective
(Hr.)	Percent	(In/Hr)	Max Low	(In/Hr)	
1	0.08	1.30	0.049	0.412 0.041	0.01
2	0.17	1.30	0.049	0.412 0.041	0.01
3	0.25	1.10	0.042	0.412 0.034	0.01
4	0.33	1.50	0.057	0.412 0.047	0.01
5	0.42	1.50	0.057	0.412 0.047	0.01
6	0.50	1.80	0.068	0.412 0.056	0.01
7	0.58	1.50	0.057	0.412 0.047	0.01
8	0.67	1.80	0.068	0.412 0.056	0.01
9	0.75	1.80	0.068	0.412 0.056	0.01
10	0.83	1.50	0.057	0.412 0.047	0.01
11	0.92	1.60	0.061	0.412 0.050	0.01
12	1.00	1.80	0.068	0.412 0.056	0.01
13	1.08	2.20	0.083	0.412 0.069	0.01
14	1.17	2.20	0.083	0.412 0.069	0.01
15	1.25	2.20	0.083	0.412 0.069	0.01
16	1.33	2.00	0.076	0.412 0.062	0.01
17	1.42	2.60	0.099	0.412 0.081	0.02
18	1.50	2.70	0.102	0.412 0.084	0.02
19	1.58	2.40	0.091	0.412 0.075	0.02
20	1.67	2.70	0.102	0.412 0.084	0.02
21	1.75	3.30	0.125	0.412 0.103	0.02
22	1.83	3.10	0.117	0.412 0.097	0.02
23	1.92	2.90	0.110	0.412 0.091	0.02
24	2.00	3.00	0.114	0.412 0.094	0.02
25	2.08	3.10	0.117	0.412 0.097	0.02
26	2.17	4.20	0.159	0.412 0.131	0.03
27	2.25	5.00	0.189	0.412 0.156	0.03
28	2.33	3.50	0.133	0.412 0.109	0.02
29	2.42	6.80	0.258	0.412 0.212	0.05
30	2.50	7.30	0.277	0.412 0.228	0.05
31	2.58	8.20	0.311	0.412 0.256	0.05
32	2.67	5.90	0.224	0.412 0.184	0.04
33	2.75	2.00	0.076	0.412 0.062	0.01
34	2.83	1.80	0.068	0.412 0.056	0.01
35	2.92	1.80	0.068	0.412 0.056	0.01
36	3.00	0.60	0.023	0.412 0.019	0.00

Sum = 100.0 Sum = 0.7
Flood volume = Effective rainfall 0.06(In)
times area 0.6(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.26(In)
Total soil loss = 0.013(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.32(In)
Flood volume = 117.3 Cubic Feet

Total soil loss = 549.7 Cubic Feet

Storm Event 1 Effective Rainfall = 0.877(In)

Unit	Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Loss rate(In./Hr) Low	Effective (In/Hr)
1	0.08	1.30	0.137	0.412	0.113	0.02
2	0.17	1.30	0.137	0.412	0.113	0.02
3	0.25	1.10	0.116	0.412	0.095	0.02
4	0.33	1.50	0.158	0.412	0.130	0.03
5	0.42	1.50	0.158	0.412	0.130	0.03
6	0.50	1.80	0.189	0.412	0.156	0.03
7	0.58	1.50	0.158	0.412	0.130	0.03
8	0.67	1.80	0.189	0.412	0.156	0.03
9	0.75	1.80	0.189	0.412	0.156	0.03
10	0.83	1.50	0.158	0.412	0.130	0.03
11	0.92	1.60	0.168	0.412	0.139	0.03
12	1.00	1.80	0.189	0.412	0.156	0.03
13	1.08	2.20	0.232	0.412	0.191	0.04
14	1.17	2.20	0.232	0.412	0.191	0.04
15	1.25	2.20	0.232	0.412	0.191	0.04
16	1.33	2.00	0.210	0.412	0.173	0.04
17	1.42	2.60	0.274	0.412	0.226	0.05
18	1.50	2.70	0.284	0.412	0.234	0.05
19	1.58	2.40	0.253	0.412	0.208	0.04
20	1.67	2.70	0.284	0.412	0.234	0.05
21	1.75	3.30	0.347	0.412	0.286	0.06
22	1.83	3.10	0.326	0.412	0.269	0.06
23	1.92	2.90	0.305	0.412	0.252	0.05
24	2.00	3.00	0.316	0.412	0.260	0.06
25	2.08	3.10	0.326	0.412	0.269	0.06
26	2.17	4.20	0.442	0.412	---	0.03
27	2.25	5.00	0.526	0.412	---	0.11
28	2.33	3.50	0.368	0.412	0.304	0.06
29	2.42	6.80	0.716	0.412	---	0.30
30	2.50	7.30	0.768	0.412	---	0.36
31	2.58	8.20	0.863	0.412	---	0.45
32	2.67	5.90	0.621	0.412	---	0.21
33	2.75	2.00	0.210	0.412	0.173	0.04
34	2.83	1.80	0.189	0.412	0.156	0.03
35	2.92	1.80	0.189	0.412	0.156	0.03
36	3.00	0.60	0.063	0.412	0.052	0.01
Sum =	100.0			Sum =	2.6	

Flood volume = Effective rainfall 0.22(In)
times area 0.6(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.66(In)
Total soil loss = 0.032(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.88(In)
Flood volume = 461.5 Cubic Feet
Total soil loss = 1391.3 Cubic Feet

Peak flow rate of this hydrograph = 0.242(CFS)

++++
TOTAL OF: 3 3 - HOUR STORM EVENTS
Runoff Hydrograph

Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m)	Volume Ac.Ft	Q(CFS)	0	2.5	5.0	7.5	10.0
0+5	0.0000	0.00 Q					
0+10	0.0000	0.00 Q					

0+15	0.0000	0.00 Q				
0+20	0.0001	0.00 Q				
0+25	0.0001	0.00 Q				
0+30	0.0001	0.00 Q				
0+35	0.0001	0.00 Q				
0+40	0.0002	0.00 Q				
0+45	0.0002	0.00 Q				
0+50	0.0002	0.00 Q				
0+55	0.0002	0.00 Q				
1+ 0	0.0003	0.00 Q				
1+ 5	0.0003	0.00 Q				
1+10	0.0003	0.00 Q				
1+15	0.0003	0.00 Q				
1+20	0.0004	0.00 QV				
1+25	0.0004	0.00 QV				
1+30	0.0004	0.01 QV				
1+35	0.0005	0.01 QV				
1+40	0.0005	0.01 QV				
1+45	0.0006	0.01 QV				
1+50	0.0006	0.01 QV				
1+55	0.0006	0.01 QV				
2+ 0	0.0007	0.01 QV				
2+ 5	0.0007	0.01 QV				
2+10	0.0008	0.01 Q V				
2+15	0.0009	0.01 Q V				
2+20	0.0009	0.01 Q V				
2+25	0.0010	0.01 Q V				
2+30	0.0011	0.01 Q V				
2+35	0.0012	0.02 Q V				
2+40	0.0013	0.01 Q V				
2+45	0.0013	0.01 Q V				
2+50	0.0014	0.00 Q V				
2+55	0.0014	0.00 Q V				
3+ 0	0.0014	0.00 Q V				
3+ 5	0.0014	0.00 Q V				
3+10	0.0015	0.00 Q V				
3+15	0.0015	0.00 Q V				
3+20	0.0015	0.01 Q V				
3+25	0.0016	0.01 Q V				
3+30	0.0016	0.01 Q V				
3+35	0.0017	0.01 Q V				
3+40	0.0017	0.01 Q V				
3+45	0.0018	0.01 Q V				
3+50	0.0018	0.01 Q V				
3+55	0.0018	0.01 Q V				
4+ 0	0.0019	0.01 Q V				
4+ 5	0.0019	0.01 Q V				
4+10	0.0020	0.01 Q V				
4+15	0.0021	0.01 Q V				
4+20	0.0021	0.01 Q V				
4+25	0.0022	0.01 Q V				
4+30	0.0023	0.01 Q V				
4+35	0.0023	0.01 Q V				
4+40	0.0024	0.01 Q V				
4+45	0.0025	0.01 Q V				
4+50	0.0026	0.01 Q V				
4+55	0.0026	0.01 Q V				
5+ 0	0.0027	0.01 Q V				
5+ 5	0.0028	0.01 Q V				
5+10	0.0029	0.01 Q V				
5+15	0.0030	0.02 Q V				
5+20	0.0031	0.02 Q V				
5+25	0.0033	0.02 Q V				
5+30	0.0035	0.03 Q V				
5+35	0.0037	0.03 Q V				

5+40	0.0039	0.03	Q	V			
5+45	0.0040	0.01	Q	V			
5+50	0.0040	0.01	Q	V			
5+55	0.0041	0.01	Q	V			
6+ 0	0.0041	0.00	Q	V			
6+ 5	0.0042	0.01	Q	V			
6+10	0.0043	0.01	Q	V			
6+15	0.0043	0.01	Q	V			
6+20	0.0044	0.01	Q	V			
6+25	0.0046	0.02	Q	V			
6+30	0.0047	0.02	Q	V			
6+35	0.0048	0.02	Q	V			
6+40	0.0049	0.02	Q	V			
6+45	0.0051	0.02	Q	V			
6+50	0.0052	0.02	Q	V			
6+55	0.0053	0.02	Q	V			
7+ 0	0.0054	0.02	Q	V			
7+ 5	0.0056	0.02	Q	V			
7+10	0.0057	0.02	Q	V			
7+15	0.0059	0.02	Q	V			
7+20	0.0061	0.02	Q	V			
7+25	0.0062	0.03	Q	V			
7+30	0.0064	0.03	Q	V			
7+35	0.0066	0.03	Q	V			
7+40	0.0068	0.03	Q	V			
7+45	0.0071	0.03	Q	V			
7+50	0.0073	0.03	Q	V			
7+55	0.0075	0.03	Q	V			
8+ 0	0.0077	0.03	Q		V		
8+ 5	0.0080	0.03	Q		V		
8+10	0.0081	0.02	Q		V		
8+15	0.0085	0.05	Q		V		
8+20	0.0088	0.05	Q		V		
8+25	0.0096	0.12	Q			V	
8+30	0.0110	0.19	Q			V	
8+35	0.0126	0.24	Q				V
8+40	0.0138	0.18	Q				V
8+45	0.0143	0.07	Q				V
8+50	0.0145	0.02	Q				V
8+55	0.0146	0.02	Q				V
9+ 0	0.0147	0.01	Q				V
9+ 5	0.0147	0.00	Q				V
9+10	0.0147	0.00	Q				V

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APOST35.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Post-development
3-Hr 5-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.58(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 345.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 97.38(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.065 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.018 Mi.
Difference in elevation = 6.34(Ft.)
Slope along watercourse = 97.0296 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.023 Hr.
Lag time = 1.41 Min.
25% of lag time = 0.35 Min.
40% of lag time = 0.56 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 3 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	0.88	0.51

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	2.20	1.28

STORM EVENT (YEAR) = 5.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 0.877(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 2.200(In)

Point rain (area averaged) = 1.187(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 1.187(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.582 79.00 0.095
 Total Area Entered = 0.58(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 79.0 61.8 0.451 0.095 0.412 1.000 0.412

Sum (F) = 0.412

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.412

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.206

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.824

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph %	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	354.985	61.437	0.360
2	0.167	709.970	35.423	0.208
3	0.250	1064.955	3.140	0.018
Sum = 100.000			Sum=	0.587

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	1.30	0.185	0.412	0.153	0.03
2	0.17	1.30	0.185	0.412	0.153	0.03
3	0.25	1.10	0.157	0.412	0.129	0.03
4	0.33	1.50	0.214	0.412	0.176	0.04
5	0.42	1.50	0.214	0.412	0.176	0.04
6	0.50	1.80	0.256	0.412	0.211	0.05
7	0.58	1.50	0.214	0.412	0.176	0.04
8	0.67	1.80	0.256	0.412	0.211	0.05
9	0.75	1.80	0.256	0.412	0.211	0.05
10	0.83	1.50	0.214	0.412	0.176	0.04
11	0.92	1.60	0.228	0.412	0.188	0.04
12	1.00	1.80	0.256	0.412	0.211	0.05
13	1.08	2.20	0.313	0.412	0.258	0.06
14	1.17	2.20	0.313	0.412	0.258	0.06
15	1.25	2.20	0.313	0.412	0.258	0.06
16	1.33	2.00	0.285	0.412	0.235	0.05
17	1.42	2.60	0.370	0.412	0.305	0.07
18	1.50	2.70	0.385	0.412	0.317	0.07
19	1.58	2.40	0.342	0.412	0.282	0.06
20	1.67	2.70	0.385	0.412	0.317	0.07
21	1.75	3.30	0.470	0.412	---	0.06
22	1.83	3.10	0.442	0.412	---	0.03
23	1.92	2.90	0.413	0.412	---	0.00
24	2.00	3.00	0.427	0.412	---	0.02
25	2.08	3.10	0.442	0.412	---	0.03
26	2.17	4.20	0.598	0.412	---	0.19
27	2.25	5.00	0.712	0.412	---	0.30
28	2.33	3.50	0.498	0.412	---	0.09
29	2.42	6.80	0.968	0.412	---	0.56
30	2.50	7.30	1.040	0.412	---	0.63
31	2.58	8.20	1.168	0.412	---	0.76
32	2.67	5.90	0.840	0.412	---	0.43

33	2.75	2.00	0.285	0.412	0.235	0.05
34	2.83	1.80	0.256	0.412	0.211	0.05
35	2.92	1.80	0.256	0.412	0.211	0.05
36	3.00	0.60	0.085	0.412	0.070	0.02
Sum =	100.0			Sum =	4.2	

Flood volume = Effective rainfall 0.35(In)
 times area 0.6(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.84(In)
 Total soil loss = 0.041(Ac.Ft)
 Total rainfall = 1.19(In)
 Flood volume = 733.6 Cubic Feet
 Total soil loss = 1773.9 Cubic Feet

 Peak flow rate of this hydrograph = 0.413(CFS)

+++++

3 - HOUR STORM
 Runoff Hydrograph

 Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m)	Volume	Ac.Ft	Q(CFS)	0	2.5	5.0	7.5	10.0
0+ 5	0.0001	0.01	Q					
0+10	0.0002	0.02	Q					
0+15	0.0003	0.02	Q					
0+20	0.0005	0.02	QV					
0+25	0.0006	0.02	QV					
0+30	0.0008	0.02	QV					
0+35	0.0009	0.02	QV					
0+40	0.0011	0.02	QV					
0+45	0.0013	0.03	QV					
0+50	0.0015	0.02	QV					
0+55	0.0016	0.02	QV					
1+ 0	0.0018	0.03	QV					
1+ 5	0.0020	0.03	QV					
1+10	0.0022	0.03	QV					
1+15	0.0024	0.03	QV					
1+20	0.0027	0.03	QV					
1+25	0.0029	0.03	QV					
1+30	0.0032	0.04	QV					
1+35	0.0034	0.04	QV					
1+40	0.0037	0.04	QV					
1+45	0.0039	0.04	QV					
1+50	0.0041	0.02	QV					
1+55	0.0041	0.01	QV					
2+ 0	0.0042	0.01	QV					
2+ 5	0.0043	0.01	QV					
2+10	0.0048	0.07	QV					
2+15	0.0058	0.15	QV					
2+20	0.0065	0.10	QV					
2+25	0.0080	0.22	QV					
2+30	0.0104	0.34	QV					
2+35	0.0132	0.41	QV					
2+40	0.0155	0.32	QV					
2+45	0.0163	0.12	QV					
2+50	0.0165	0.03	QV					
2+55	0.0167	0.03	QV					
3+ 0	0.0168	0.02	QV					
3+ 5	0.0168	0.00	QV					
3+10	0.0168	0.00	QV					

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APOST310.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Post-development
3-Hr 10-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.58(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 345.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 97.38(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.065 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.018 Mi.
Difference in elevation = 6.34(Ft.)
Slope along watercourse = 97.0296 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.023 Hr.
Lag time = 1.41 Min.
25% of lag time = 0.35 Min.
40% of lag time = 0.56 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 3 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	0.88	0.51

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	2.20	1.28

STORM EVENT (YEAR) = 10.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 0.877(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 2.200(In)

Point rain (area averaged) = 1.421(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 1.421(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.582 79.00 0.095
 Total Area Entered = 0.58(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 79.0 61.8 0.451 0.095 0.412 1.000 0.412

Sum (F) = 0.412

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.412

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.206

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.824

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	354.985	61.437	0.360
2	0.167	709.970	35.423	0.208
3	0.250	1064.955	3.140	0.018
Sum = 100.000			Sum=	0.587

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	1.30	0.222	0.412	0.183	0.04
2	0.17	1.30	0.222	0.412	0.183	0.04
3	0.25	1.10	0.188	0.412	0.155	0.03
4	0.33	1.50	0.256	0.412	0.211	0.04
5	0.42	1.50	0.256	0.412	0.211	0.04
6	0.50	1.80	0.307	0.412	0.253	0.05
7	0.58	1.50	0.256	0.412	0.211	0.04
8	0.67	1.80	0.307	0.412	0.253	0.05
9	0.75	1.80	0.307	0.412	0.253	0.05
10	0.83	1.50	0.256	0.412	0.211	0.04
11	0.92	1.60	0.273	0.412	0.225	0.05
12	1.00	1.80	0.307	0.412	0.253	0.05
13	1.08	2.20	0.375	0.412	0.309	0.07
14	1.17	2.20	0.375	0.412	0.309	0.07
15	1.25	2.20	0.375	0.412	0.309	0.07
16	1.33	2.00	0.341	0.412	0.281	0.06
17	1.42	2.60	0.443	0.412	---	0.03
18	1.50	2.70	0.460	0.412	---	0.05
19	1.58	2.40	0.409	0.412	0.337	0.07
20	1.67	2.70	0.460	0.412	---	0.05
21	1.75	3.30	0.563	0.412	---	0.15
22	1.83	3.10	0.529	0.412	---	0.12
23	1.92	2.90	0.495	0.412	---	0.08
24	2.00	3.00	0.512	0.412	---	0.10
25	2.08	3.10	0.529	0.412	---	0.12
26	2.17	4.20	0.716	0.412	---	0.30
27	2.25	5.00	0.853	0.412	---	0.44
28	2.33	3.50	0.597	0.412	---	0.18
29	2.42	6.80	1.160	0.412	---	0.75
30	2.50	7.30	1.245	0.412	---	0.83
31	2.58	8.20	1.399	0.412	---	0.99
32	2.67	5.90	1.006	0.412	---	0.59

33 2.75 2.00 0.341 0.412 0.281 0.06
 34 2.83 1.80 0.307 0.412 0.253 0.05
 35 2.92 1.80 0.307 0.412 0.253 0.05
 36 3.00 0.60 0.102 0.412 0.084 0.02
 Sum = 100.0 Sum = 5.9

Flood volume = Effective rainfall 0.49(In)
 times area 0.6(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.93(In)
 Total soil loss = 0.045(Ac.Ft)
 Total rainfall = 1.42(In)
 Flood volume = 1030.7 Cubic Feet
 Total soil loss = 1972.0 Cubic Feet

 Peak flow rate of this hydrograph = 0.543(CFS)

+++++

3 - HOUR STORM
 Runoff Hydrograph

 Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m)	Volume	Ac.Ft	Q(CFS)	0	2.5	5.0	7.5	10.0
0+ 5	0.0001	0.01	Q					
0+10	0.0002	0.02	Q					
0+15	0.0004	0.02	Q					
0+20	0.0006	0.02	Q					
0+25	0.0007	0.03	QV					
0+30	0.0009	0.03	QV					
0+35	0.0011	0.03	QV					
0+40	0.0013	0.03	Q V					
0+45	0.0016	0.03	Q V					
0+50	0.0018	0.03	Q V					
0+55	0.0019	0.03	Q V					
1+ 0	0.0022	0.03	Q V					
1+ 5	0.0024	0.04	Q V					
1+10	0.0027	0.04	Q V					
1+15	0.0029	0.04	Q V					
1+20	0.0032	0.04	Q V					
1+25	0.0034	0.02	Q V					
1+30	0.0035	0.03	Q V					
1+35	0.0038	0.04	Q V					
1+40	0.0040	0.03	Q V					
1+45	0.0045	0.07	Q V					
1+50	0.0050	0.07	Q V					
1+55	0.0054	0.06	Q V					
2+ 0	0.0057	0.06	Q V					
2+ 5	0.0062	0.06	Q V					
2+10	0.0071	0.14	Q V					
2+15	0.0087	0.22	Q V					
2+20	0.0098	0.16	Q V					
2+25	0.0120	0.32	Q V					
2+30	0.0151	0.46	Q V					
2+35	0.0189	0.54	Q V					
2+40	0.0219	0.43	Q V					
2+45	0.0230	0.16	Q V					
2+50	0.0233	0.04	Q V					
2+55	0.0235	0.03	Q V					
3+ 0	0.0236	0.02	Q V					
3+ 5	0.0237	0.00	Q V					
3+10	0.0237	0.00	Q V					

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APOST62.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Post-development
6-Hr 2-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.58(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 345.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 97.38(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.065 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.018 Mi.
Difference in elevation = 6.34(Ft.)
Slope along watercourse = 97.0296 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.023 Hr.
Lag time = 1.41 Min.
25% of lag time = 0.35 Min.
40% of lag time = 0.56 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 6 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	1.27	0.74

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	3.12	1.82

STORM EVENT (YEAR) = 2.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 1.270(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 3.120(In)

Point rain (area averaged) = 1.270(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 1.270(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.582 79.00 0.095
 Total Area Entered = 0.58(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 79.0 61.8 0.451 0.095 0.412 1.000 0.412

Sum (F) = 0.412

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.412

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.206

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.824

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	354.985	61.437	0.360
2	0.167	709.970	35.423	0.208
3	0.250	1064.955	3.140	0.018
Sum = 100.000			Sum=	0.587

Storm Event 3 Effective Rainfall = 0.241(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr)		Effective (In/Hr)	
			Max	Low		
1	0.08	0.50	0.014	0.412	0.012	0.00
2	0.17	0.60	0.017	0.412	0.014	0.00
3	0.25	0.60	0.017	0.412	0.014	0.00
4	0.33	0.60	0.017	0.412	0.014	0.00
5	0.42	0.60	0.017	0.412	0.014	0.00
6	0.50	0.70	0.020	0.412	0.017	0.00
7	0.58	0.70	0.020	0.412	0.017	0.00
8	0.67	0.70	0.020	0.412	0.017	0.00
9	0.75	0.70	0.020	0.412	0.017	0.00
10	0.83	0.70	0.020	0.412	0.017	0.00
11	0.92	0.70	0.020	0.412	0.017	0.00
12	1.00	0.80	0.023	0.412	0.019	0.00
13	1.08	0.80	0.023	0.412	0.019	0.00
14	1.17	0.80	0.023	0.412	0.019	0.00
15	1.25	0.80	0.023	0.412	0.019	0.00
16	1.33	0.80	0.023	0.412	0.019	0.00
17	1.42	0.80	0.023	0.412	0.019	0.00
18	1.50	0.80	0.023	0.412	0.019	0.00
19	1.58	0.80	0.023	0.412	0.019	0.00
20	1.67	0.80	0.023	0.412	0.019	0.00
21	1.75	0.80	0.023	0.412	0.019	0.00
22	1.83	0.80	0.023	0.412	0.019	0.00
23	1.92	0.80	0.023	0.412	0.019	0.00
24	2.00	0.90	0.026	0.412	0.021	0.00
25	2.08	0.80	0.023	0.412	0.019	0.00
26	2.17	0.90	0.026	0.412	0.021	0.00
27	2.25	0.90	0.026	0.412	0.021	0.00
28	2.33	0.90	0.026	0.412	0.021	0.00

29	2.42	0.90	0.026	0.412	0.021	0.00
30	2.50	0.90	0.026	0.412	0.021	0.00
31	2.58	0.90	0.026	0.412	0.021	0.00
32	2.67	0.90	0.026	0.412	0.021	0.00
33	2.75	1.00	0.029	0.412	0.024	0.01
34	2.83	1.00	0.029	0.412	0.024	0.01
35	2.92	1.00	0.029	0.412	0.024	0.01
36	3.00	1.00	0.029	0.412	0.024	0.01
37	3.08	1.00	0.029	0.412	0.024	0.01
38	3.17	1.10	0.032	0.412	0.026	0.01
39	3.25	1.10	0.032	0.412	0.026	0.01
40	3.33	1.10	0.032	0.412	0.026	0.01
41	3.42	1.20	0.035	0.412	0.029	0.01
42	3.50	1.30	0.038	0.412	0.031	0.01
43	3.58	1.40	0.041	0.412	0.033	0.01
44	3.67	1.40	0.041	0.412	0.033	0.01
45	3.75	1.50	0.043	0.412	0.036	0.01
46	3.83	1.50	0.043	0.412	0.036	0.01
47	3.92	1.60	0.046	0.412	0.038	0.01
48	4.00	1.60	0.046	0.412	0.038	0.01
49	4.08	1.70	0.049	0.412	0.041	0.01
50	4.17	1.80	0.052	0.412	0.043	0.01
51	4.25	1.90	0.055	0.412	0.045	0.01
52	4.33	2.00	0.058	0.412	0.048	0.01
53	4.42	2.10	0.061	0.412	0.050	0.01
54	4.50	2.10	0.061	0.412	0.050	0.01
55	4.58	2.20	0.064	0.412	0.053	0.01
56	4.67	2.30	0.067	0.412	0.055	0.01
57	4.75	2.40	0.069	0.412	0.057	0.01
58	4.83	2.40	0.069	0.412	0.057	0.01
59	4.92	2.50	0.072	0.412	0.060	0.01
60	5.00	2.60	0.075	0.412	0.062	0.01
61	5.08	3.10	0.090	0.412	0.074	0.02
62	5.17	3.60	0.104	0.412	0.086	0.02
63	5.25	3.90	0.113	0.412	0.093	0.02
64	5.33	4.20	0.122	0.412	0.100	0.02
65	5.42	4.70	0.136	0.412	0.112	0.02
66	5.50	5.60	0.162	0.412	0.134	0.03
67	5.58	1.90	0.055	0.412	0.045	0.01
68	5.67	0.90	0.026	0.412	0.021	0.00
69	5.75	0.60	0.017	0.412	0.014	0.00
70	5.83	0.50	0.014	0.412	0.012	0.00
71	5.92	0.30	0.009	0.412	0.007	0.00
72	6.00	0.20	0.006	0.412	0.005	0.00

Sum = 100.0

Sum = 0.5

Flood volume = Effective rainfall 0.04(In)
times area 0.6(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.20(In)
Total soil loss = 0.010(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.24(In)
Flood volume = 89.6 Cubic Feet
Total soil loss = 420.2 Cubic Feet

Storm Event 2 Effective Rainfall = 0.457(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.50	0.027	0.412	0.023	0.00
2	0.17	0.60	0.033	0.412	0.027	0.01
3	0.25	0.60	0.033	0.412	0.027	0.01
4	0.33	0.60	0.033	0.412	0.027	0.01
5	0.42	0.60	0.033	0.412	0.027	0.01
6	0.50	0.70	0.038	0.412	0.032	0.01
7	0.58	0.70	0.038	0.412	0.032	0.01

8	0.67	0.70	0.038	0.412	0.032	0.01
9	0.75	0.70	0.038	0.412	0.032	0.01
10	0.83	0.70	0.038	0.412	0.032	0.01
11	0.92	0.70	0.038	0.412	0.032	0.01
12	1.00	0.80	0.044	0.412	0.036	0.01
13	1.08	0.80	0.044	0.412	0.036	0.01
14	1.17	0.80	0.044	0.412	0.036	0.01
15	1.25	0.80	0.044	0.412	0.036	0.01
16	1.33	0.80	0.044	0.412	0.036	0.01
17	1.42	0.80	0.044	0.412	0.036	0.01
18	1.50	0.80	0.044	0.412	0.036	0.01
19	1.58	0.80	0.044	0.412	0.036	0.01
20	1.67	0.80	0.044	0.412	0.036	0.01
21	1.75	0.80	0.044	0.412	0.036	0.01
22	1.83	0.80	0.044	0.412	0.036	0.01
23	1.92	0.80	0.044	0.412	0.036	0.01
24	2.00	0.90	0.049	0.412	0.041	0.01
25	2.08	0.80	0.044	0.412	0.036	0.01
26	2.17	0.90	0.049	0.412	0.041	0.01
27	2.25	0.90	0.049	0.412	0.041	0.01
28	2.33	0.90	0.049	0.412	0.041	0.01
29	2.42	0.90	0.049	0.412	0.041	0.01
30	2.50	0.90	0.049	0.412	0.041	0.01
31	2.58	0.90	0.049	0.412	0.041	0.01
32	2.67	0.90	0.049	0.412	0.041	0.01
33	2.75	1.00	0.055	0.412	0.045	0.01
34	2.83	1.00	0.055	0.412	0.045	0.01
35	2.92	1.00	0.055	0.412	0.045	0.01
36	3.00	1.00	0.055	0.412	0.045	0.01
37	3.08	1.00	0.055	0.412	0.045	0.01
38	3.17	1.10	0.060	0.412	0.050	0.01
39	3.25	1.10	0.060	0.412	0.050	0.01
40	3.33	1.10	0.060	0.412	0.050	0.01
41	3.42	1.20	0.066	0.412	0.054	0.01
42	3.50	1.30	0.071	0.412	0.059	0.01
43	3.58	1.40	0.077	0.412	0.063	0.01
44	3.67	1.40	0.077	0.412	0.063	0.01
45	3.75	1.50	0.082	0.412	0.068	0.01
46	3.83	1.50	0.082	0.412	0.068	0.01
47	3.92	1.60	0.088	0.412	0.072	0.02
48	4.00	1.60	0.088	0.412	0.072	0.02
49	4.08	1.70	0.093	0.412	0.077	0.02
50	4.17	1.80	0.099	0.412	0.081	0.02
51	4.25	1.90	0.104	0.412	0.086	0.02
52	4.33	2.00	0.110	0.412	0.090	0.02
53	4.42	2.10	0.115	0.412	0.095	0.02
54	4.50	2.10	0.115	0.412	0.095	0.02
55	4.58	2.20	0.121	0.412	0.099	0.02
56	4.67	2.30	0.126	0.412	0.104	0.02
57	4.75	2.40	0.132	0.412	0.109	0.02
58	4.83	2.40	0.132	0.412	0.109	0.02
59	4.92	2.50	0.137	0.412	0.113	0.02
60	5.00	2.60	0.143	0.412	0.118	0.03
61	5.08	3.10	0.170	0.412	0.140	0.03
62	5.17	3.60	0.198	0.412	0.163	0.03
63	5.25	3.90	0.214	0.412	0.176	0.04
64	5.33	4.20	0.230	0.412	0.190	0.04
65	5.42	4.70	0.258	0.412	0.213	0.05
66	5.50	5.60	0.307	0.412	0.253	0.05
67	5.58	1.90	0.104	0.412	0.086	0.02
68	5.67	0.90	0.049	0.412	0.041	0.01
69	5.75	0.60	0.033	0.412	0.027	0.01
70	5.83	0.50	0.027	0.412	0.023	0.00
71	5.92	0.30	0.016	0.412	0.014	0.00
72	6.00	0.20	0.011	0.412	0.009	0.00

Sum = 100.0 Sum = 1.0
 Flood volume = Effective rainfall 0.08(In)
 times area 0.6(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.38(In)
 Total soil loss = 0.018(Ac.Ft)
 Total rainfall = 0.46(In)
 Flood volume = 169.8 Cubic Feet
 Total soil loss = 796.1 Cubic Feet

Storm Event 1 Effective Rainfall = 1.270(In)

Unit	Time	Pattern	Storm Rain	Loss rate(In./Hr)		Effective
(Hr.)	Percent	(In/Hr)	Max	Low	(In/Hr)	
1	0.08	0.50	0.076	0.412	0.063	0.01
2	0.17	0.60	0.091	0.412	0.075	0.02
3	0.25	0.60	0.091	0.412	0.075	0.02
4	0.33	0.60	0.091	0.412	0.075	0.02
5	0.42	0.60	0.091	0.412	0.075	0.02
6	0.50	0.70	0.107	0.412	0.088	0.02
7	0.58	0.70	0.107	0.412	0.088	0.02
8	0.67	0.70	0.107	0.412	0.088	0.02
9	0.75	0.70	0.107	0.412	0.088	0.02
10	0.83	0.70	0.107	0.412	0.088	0.02
11	0.92	0.70	0.107	0.412	0.088	0.02
12	1.00	0.80	0.122	0.412	0.100	0.02
13	1.08	0.80	0.122	0.412	0.100	0.02
14	1.17	0.80	0.122	0.412	0.100	0.02
15	1.25	0.80	0.122	0.412	0.100	0.02
16	1.33	0.80	0.122	0.412	0.100	0.02
17	1.42	0.80	0.122	0.412	0.100	0.02
18	1.50	0.80	0.122	0.412	0.100	0.02
19	1.58	0.80	0.122	0.412	0.100	0.02
20	1.67	0.80	0.122	0.412	0.100	0.02
21	1.75	0.80	0.122	0.412	0.100	0.02
22	1.83	0.80	0.122	0.412	0.100	0.02
23	1.92	0.80	0.122	0.412	0.100	0.02
24	2.00	0.90	0.137	0.412	0.113	0.02
25	2.08	0.80	0.122	0.412	0.100	0.02
26	2.17	0.90	0.137	0.412	0.113	0.02
27	2.25	0.90	0.137	0.412	0.113	0.02
28	2.33	0.90	0.137	0.412	0.113	0.02
29	2.42	0.90	0.137	0.412	0.113	0.02
30	2.50	0.90	0.137	0.412	0.113	0.02
31	2.58	0.90	0.137	0.412	0.113	0.02
32	2.67	0.90	0.137	0.412	0.113	0.02
33	2.75	1.00	0.152	0.412	0.126	0.03
34	2.83	1.00	0.152	0.412	0.126	0.03
35	2.92	1.00	0.152	0.412	0.126	0.03
36	3.00	1.00	0.152	0.412	0.126	0.03
37	3.08	1.00	0.152	0.412	0.126	0.03
38	3.17	1.10	0.168	0.412	0.138	0.03
39	3.25	1.10	0.168	0.412	0.138	0.03
40	3.33	1.10	0.168	0.412	0.138	0.03
41	3.42	1.20	0.183	0.412	0.151	0.03
42	3.50	1.30	0.198	0.412	0.163	0.03
43	3.58	1.40	0.213	0.412	0.176	0.04
44	3.67	1.40	0.213	0.412	0.176	0.04
45	3.75	1.50	0.229	0.412	0.188	0.04
46	3.83	1.50	0.229	0.412	0.188	0.04
47	3.92	1.60	0.244	0.412	0.201	0.04
48	4.00	1.60	0.244	0.412	0.201	0.04
49	4.08	1.70	0.259	0.412	0.214	0.05
50	4.17	1.80	0.274	0.412	0.226	0.05
51	4.25	1.90	0.290	0.412	0.239	0.05

2+ 5	0.0004	0.00 Q				
2+10	0.0004	0.00 Q				
2+15	0.0004	0.00 Q				
2+20	0.0004	0.00 Q				
2+25	0.0004	0.00 Q				
2+30	0.0005	0.00 Q				
2+35	0.0005	0.00 Q				
2+40	0.0005	0.00 QV				
2+45	0.0005	0.00 QV				
2+50	0.0005	0.00 QV				
2+55	0.0006	0.00 QV				
3+ 0	0.0006	0.00 QV				
3+ 5	0.0006	0.00 QV				
3+10	0.0006	0.00 QV				
3+15	0.0006	0.00 QV				
3+20	0.0007	0.00 QV				
3+25	0.0007	0.00 QV				
3+30	0.0007	0.00 QV				
3+35	0.0007	0.00 QV				
3+40	0.0008	0.00 QV				
3+45	0.0008	0.00 QV				
3+50	0.0008	0.00 QV				
3+55	0.0009	0.00 QV				
4+ 0	0.0009	0.00 QV				
4+ 5	0.0009	0.00 QV				
4+10	0.0010	0.01 QV				
4+15	0.0010	0.01 Q V				
4+20	0.0011	0.01 Q V				
4+25	0.0011	0.01 Q V				
4+30	0.0011	0.01 Q V				
4+35	0.0012	0.01 Q V				
4+40	0.0012	0.01 Q V				
4+45	0.0013	0.01 Q V				
4+50	0.0013	0.01 Q V				
4+55	0.0014	0.01 Q V				
5+ 0	0.0014	0.01 Q V				
5+ 5	0.0015	0.01 Q V				
5+10	0.0016	0.01 Q V				
5+15	0.0016	0.01 Q V				
5+20	0.0017	0.01 Q V				
5+25	0.0018	0.01 Q V				
5+30	0.0019	0.02 Q V				
5+35	0.0020	0.01 Q V				
5+40	0.0020	0.00 Q V				
5+45	0.0020	0.00 Q V				
5+50	0.0020	0.00 Q V				
5+55	0.0021	0.00 Q V				
6+ 0	0.0021	0.00 Q V				
6+ 5	0.0021	0.00 Q V				
6+10	0.0021	0.00 Q V				
6+15	0.0021	0.00 Q V				
6+20	0.0021	0.00 Q V				
6+25	0.0022	0.00 Q V				
6+30	0.0022	0.00 Q V				
6+35	0.0022	0.00 Q V				
6+40	0.0022	0.00 Q V				
6+45	0.0023	0.00 Q V				
6+50	0.0023	0.00 Q V				
6+55	0.0023	0.00 Q V				
7+ 0	0.0024	0.00 Q V				
7+ 5	0.0024	0.00 Q V				
7+10	0.0024	0.00 Q V				
7+15	0.0024	0.00 Q V				
7+20	0.0025	0.00 Q V				
7+25	0.0025	0.00 Q V				

7+30	0.0025	0.00	Q	V				
7+35	0.0026	0.00	Q	V				
7+40	0.0026	0.00	Q	V				
7+45	0.0026	0.00	Q	V				
7+50	0.0027	0.00	Q	V				
7+55	0.0027	0.00	Q	V				
8+ 0	0.0027	0.00	Q	V				
8+ 5	0.0028	0.00	Q	V				
8+10	0.0028	0.00	Q	V				
8+15	0.0028	0.01	Q	V				
8+20	0.0029	0.01	Q	V				
8+25	0.0029	0.01	Q	V				
8+30	0.0029	0.01	Q	V				
8+35	0.0030	0.01	Q	V				
8+40	0.0030	0.01	Q	V				
8+45	0.0030	0.01	Q	V				
8+50	0.0031	0.01	Q	V				
8+55	0.0031	0.01	Q	V				
9+ 0	0.0032	0.01	Q	V				
9+ 5	0.0032	0.01	Q	V				
9+10	0.0032	0.01	Q	V				
9+15	0.0033	0.01	Q	V				
9+20	0.0033	0.01	Q	V				
9+25	0.0034	0.01	Q	V				
9+30	0.0034	0.01	Q	V				
9+35	0.0035	0.01	Q	V				
9+40	0.0035	0.01	Q	V				
9+45	0.0036	0.01	Q	V				
9+50	0.0036	0.01	Q	V				
9+55	0.0037	0.01	Q	V				
10+ 0	0.0038	0.01	Q	V				
10+ 5	0.0038	0.01	Q	V				
10+10	0.0039	0.01	Q	V				
10+15	0.0040	0.01	Q	V				
10+20	0.0040	0.01	Q	V				
10+25	0.0041	0.01	Q	V				
10+30	0.0042	0.01	Q	V				
10+35	0.0043	0.01	Q	V				
10+40	0.0044	0.01	Q	V				
10+45	0.0045	0.01	Q	V				
10+50	0.0046	0.01	Q	V				
10+55	0.0047	0.01	Q	V				
11+ 0	0.0048	0.01	Q	V				
11+ 5	0.0049	0.02	Q	V				
11+10	0.0050	0.02	Q	V				
11+15	0.0052	0.02	Q	V				
11+20	0.0053	0.02	Q	V				
11+25	0.0055	0.03	Q	V				
11+30	0.0057	0.03	Q	V				
11+35	0.0058	0.02	Q	V				
11+40	0.0059	0.01	Q	V				
11+45	0.0059	0.00	Q	V				
11+50	0.0059	0.00	Q	V				
11+55	0.0059	0.00	Q	V				
12+ 0	0.0060	0.00	Q	V				
12+ 5	0.0060	0.00	Q	V				
12+10	0.0060	0.01	Q	V				
12+15	0.0061	0.01	Q	V				
12+20	0.0062	0.01	Q	V				
12+25	0.0062	0.01	Q	V				
12+30	0.0063	0.01	Q	V				
12+35	0.0064	0.01	Q	V				
12+40	0.0065	0.01	Q	V				
12+45	0.0065	0.01	Q	V				
12+50	0.0066	0.01	Q	V				

12+55	0.0067	0.01	Q		V			
13+ 0	0.0068	0.01	Q		V			
13+ 5	0.0069	0.01	Q		V			
13+10	0.0069	0.01	Q		V			
13+15	0.0070	0.01	Q		V			
13+20	0.0071	0.01	Q		V			
13+25	0.0072	0.01	Q		V			
13+30	0.0073	0.01	Q		V			
13+35	0.0074	0.01	Q		V			
13+40	0.0075	0.01	Q		V			
13+45	0.0075	0.01	Q		V			
13+50	0.0076	0.01	Q		V			
13+55	0.0077	0.01	Q		V			
14+ 0	0.0078	0.01	Q		V			
14+ 5	0.0079	0.01	Q		V			
14+10	0.0080	0.01	Q		V			
14+15	0.0081	0.01	Q		V			
14+20	0.0082	0.01	Q		V			
14+25	0.0083	0.01	Q		V			
14+30	0.0084	0.01	Q		V			
14+35	0.0085	0.01	Q		V			
14+40	0.0086	0.01	Q		V			
14+45	0.0087	0.02	Q		V			
14+50	0.0088	0.02	Q		V			
14+55	0.0089	0.02	Q		V			
15+ 0	0.0090	0.02	Q		V			
15+ 5	0.0091	0.02	Q		V			
15+10	0.0092	0.02	Q		V			
15+15	0.0094	0.02	Q		V			
15+20	0.0095	0.02	Q		V			
15+25	0.0096	0.02	Q		V			
15+30	0.0097	0.02	Q		V			
15+35	0.0099	0.02	Q		V			
15+40	0.0100	0.02	Q		V			
15+45	0.0102	0.02	Q		V			
15+50	0.0104	0.02	Q		V			
15+55	0.0105	0.02	Q		V			
16+ 0	0.0107	0.03	Q		V			
16+ 5	0.0109	0.03	Q		V			
16+10	0.0111	0.03	Q		V			
16+15	0.0113	0.03	Q		V			
16+20	0.0115	0.03	Q		V			
16+25	0.0117	0.03	Q		V			
16+30	0.0119	0.03	Q		V			
16+35	0.0122	0.03	Q		V			
16+40	0.0124	0.04	Q		V			
16+45	0.0127	0.04	Q		V			
16+50	0.0129	0.04	Q		V			
16+55	0.0132	0.04	Q		V			
17+ 0	0.0135	0.04	Q		V			
17+ 5	0.0137	0.04	Q		V			
17+10	0.0142	0.06	Q		V			
17+15	0.0148	0.10	Q		V			
17+20	0.0157	0.12	Q		V			
17+25	0.0168	0.16	Q		V			
17+30	0.0183	0.23	Q		V			
17+35	0.0191	0.12	Q		V			
17+40	0.0193	0.03	Q		V			
17+45	0.0194	0.01	Q		V			
17+50	0.0194	0.01	Q		V			
17+55	0.0195	0.01	Q		V			
18+ 0	0.0195	0.00	Q		V			
18+ 5	0.0195	0.00	Q		V			
18+10	0.0195	0.00	Q		V			

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APOST65.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Post-development
6-Hr 5-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.58(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 345.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 97.38(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.065 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.018 Mi.
Difference in elevation = 6.34(Ft.)
Slope along watercourse = 97.0296 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.023 Hr.
Lag time = 1.41 Min.
25% of lag time = 0.35 Min.
40% of lag time = 0.56 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 6 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	1.27	0.74

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	3.12	1.82

STORM EVENT (YEAR) = 5.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 1.270(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 3.120(In)

Point rain (area averaged) = 1.703(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 1.703(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.582 79.00 0.095
 Total Area Entered = 0.58(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 79.0 61.8 0.451 0.095 0.412 1.000 0.412

Sum (F) = 0.412

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.412

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.206

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.824

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of lag	Distribution Graph %	Unit Hydrograph (CFS)
1 0.083	354.985	61.437	0.360
2 0.167	709.970	35.423	0.208
3 0.250	1064.955	3.140	0.018
Sum = 100.000			Sum= 0.587

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.50	0.102	0.412	0.084	0.02
2	0.17	0.60	0.123	0.412	0.101	0.02
3	0.25	0.60	0.123	0.412	0.101	0.02
4	0.33	0.60	0.123	0.412	0.101	0.02
5	0.42	0.60	0.123	0.412	0.101	0.02
6	0.50	0.70	0.143	0.412	0.118	0.03
7	0.58	0.70	0.143	0.412	0.118	0.03
8	0.67	0.70	0.143	0.412	0.118	0.03
9	0.75	0.70	0.143	0.412	0.118	0.03
10	0.83	0.70	0.143	0.412	0.118	0.03
11	0.92	0.70	0.143	0.412	0.118	0.03
12	1.00	0.80	0.164	0.412	0.135	0.03
13	1.08	0.80	0.164	0.412	0.135	0.03
14	1.17	0.80	0.164	0.412	0.135	0.03
15	1.25	0.80	0.164	0.412	0.135	0.03
16	1.33	0.80	0.164	0.412	0.135	0.03
17	1.42	0.80	0.164	0.412	0.135	0.03
18	1.50	0.80	0.164	0.412	0.135	0.03
19	1.58	0.80	0.164	0.412	0.135	0.03
20	1.67	0.80	0.164	0.412	0.135	0.03
21	1.75	0.80	0.164	0.412	0.135	0.03
22	1.83	0.80	0.164	0.412	0.135	0.03
23	1.92	0.80	0.164	0.412	0.135	0.03
24	2.00	0.90	0.184	0.412	0.152	0.03
25	2.08	0.80	0.164	0.412	0.135	0.03
26	2.17	0.90	0.184	0.412	0.152	0.03
27	2.25	0.90	0.184	0.412	0.152	0.03
28	2.33	0.90	0.184	0.412	0.152	0.03
29	2.42	0.90	0.184	0.412	0.152	0.03
30	2.50	0.90	0.184	0.412	0.152	0.03
31	2.58	0.90	0.184	0.412	0.152	0.03
32	2.67	0.90	0.184	0.412	0.152	0.03

0+30	0.0005	0.01 Q				
0+35	0.0006	0.01 QV				
0+40	0.0007	0.01 QV				
0+45	0.0008	0.01 QV				
0+50	0.0009	0.01 QV				
0+55	0.0010	0.01 QV				
1+ 0	0.0011	0.02 Q V				
1+ 5	0.0012	0.02 Q V				
1+10	0.0013	0.02 Q V				
1+15	0.0014	0.02 Q V				
1+20	0.0016	0.02 Q V				
1+25	0.0017	0.02 Q V				
1+30	0.0018	0.02 Q V				
1+35	0.0019	0.02 Q V				
1+40	0.0020	0.02 Q V				
1+45	0.0021	0.02 Q V				
1+50	0.0023	0.02 Q V				
1+55	0.0024	0.02 Q V				
2+ 0	0.0025	0.02 Q V				
2+ 5	0.0026	0.02 Q V				
2+10	0.0027	0.02 Q V				
2+15	0.0029	0.02 Q V				
2+20	0.0030	0.02 Q V				
2+25	0.0031	0.02 Q V				
2+30	0.0033	0.02 Q V				
2+35	0.0034	0.02 Q V				
2+40	0.0035	0.02 Q V				
2+45	0.0037	0.02 Q V				
2+50	0.0038	0.02 Q V				
2+55	0.0040	0.02 Q V				
3+ 0	0.0041	0.02 Q V				
3+ 5	0.0043	0.02 Q V				
3+10	0.0044	0.02 Q V				
3+15	0.0046	0.02 Q V				
3+20	0.0047	0.02 Q V				
3+25	0.0049	0.02 Q V				
3+30	0.0051	0.03 Q V				
3+35	0.0053	0.03 Q V				
3+40	0.0055	0.03 Q V				
3+45	0.0057	0.03 Q V				
3+50	0.0059	0.03 Q V				
3+55	0.0061	0.03 Q V				
4+ 0	0.0064	0.03 Q V				
4+ 5	0.0066	0.04 Q V				
4+10	0.0069	0.04 Q V				
4+15	0.0071	0.04 Q V				
4+20	0.0074	0.04 Q V				
4+25	0.0076	0.02 Q V				
4+30	0.0076	0.01 Q V				
4+35	0.0078	0.02 Q V				
4+40	0.0080	0.03 Q V				
4+45	0.0082	0.04 Q V				
4+50	0.0086	0.05 Q V				
4+55	0.0089	0.05 Q V				
5+ 0	0.0094	0.06 Q V				
5+ 5	0.0101	0.11 Q V				
5+10	0.0112	0.16 Q V				
5+15	0.0127	0.21 Q V				
5+20	0.0144	0.25 Q V				
5+25	0.0164	0.30 Q V				
5+30	0.0191	0.39 Q V				
5+35	0.0204	0.19 Q V				
5+40	0.0207	0.04 Q V				
5+45	0.0208	0.02 Q V				
5+50	0.0209	0.01 Q V				

5+55	0.0209	0.01 Q				V
6+0	0.0209	0.01 Q				V
6+5	0.0210	0.00 Q				V
6+10	0.0210	0.00 Q				V

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APOST610.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Post-development
6-Hr 10-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.58(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 345.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 97.38(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.065 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.018 Mi.
Difference in elevation = 6.34(Ft.)
Slope along watercourse = 97.0296 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.023 Hr.
Lag time = 1.41 Min.
25% of lag time = 0.35 Min.
40% of lag time = 0.56 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 6 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	1.27	0.74

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	3.12	1.82

STORM EVENT (YEAR) = 10.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 1.270(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 3.120(In)

Point rain (area averaged) = 2.031(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 2.031(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.582 79.00 0.095
 Total Area Entered = 0.58(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 79.0 61.8 0.451 0.095 0.412 1.000 0.412

Sum (F) = 0.412

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.412

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.206

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.824

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	354.985	61.437	0.360
2	0.167	709.970	35.423	0.208
3	0.250	1064.955	3.140	0.018
Sum = 100.000			Sum=	0.587

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.50	0.122	0.412	0.100	0.02
2	0.17	0.60	0.146	0.412	0.121	0.03
3	0.25	0.60	0.146	0.412	0.121	0.03
4	0.33	0.60	0.146	0.412	0.121	0.03
5	0.42	0.60	0.146	0.412	0.121	0.03
6	0.50	0.70	0.171	0.412	0.141	0.03
7	0.58	0.70	0.171	0.412	0.141	0.03
8	0.67	0.70	0.171	0.412	0.141	0.03
9	0.75	0.70	0.171	0.412	0.141	0.03
10	0.83	0.70	0.171	0.412	0.141	0.03
11	0.92	0.70	0.171	0.412	0.141	0.03
12	1.00	0.80	0.195	0.412	0.161	0.03
13	1.08	0.80	0.195	0.412	0.161	0.03
14	1.17	0.80	0.195	0.412	0.161	0.03
15	1.25	0.80	0.195	0.412	0.161	0.03
16	1.33	0.80	0.195	0.412	0.161	0.03
17	1.42	0.80	0.195	0.412	0.161	0.03
18	1.50	0.80	0.195	0.412	0.161	0.03
19	1.58	0.80	0.195	0.412	0.161	0.03
20	1.67	0.80	0.195	0.412	0.161	0.03
21	1.75	0.80	0.195	0.412	0.161	0.03
22	1.83	0.80	0.195	0.412	0.161	0.03
23	1.92	0.80	0.195	0.412	0.161	0.03
24	2.00	0.90	0.219	0.412	0.181	0.04
25	2.08	0.80	0.195	0.412	0.161	0.03
26	2.17	0.90	0.219	0.412	0.181	0.04
27	2.25	0.90	0.219	0.412	0.181	0.04
28	2.33	0.90	0.219	0.412	0.181	0.04
29	2.42	0.90	0.219	0.412	0.181	0.04
30	2.50	0.90	0.219	0.412	0.181	0.04
31	2.58	0.90	0.219	0.412	0.181	0.04
32	2.67	0.90	0.219	0.412	0.181	0.04

33	2.75	1.00	0.244	0.412	0.201	0.04
34	2.83	1.00	0.244	0.412	0.201	0.04
35	2.92	1.00	0.244	0.412	0.201	0.04
36	3.00	1.00	0.244	0.412	0.201	0.04
37	3.08	1.00	0.244	0.412	0.201	0.04
38	3.17	1.10	0.268	0.412	0.221	0.05
39	3.25	1.10	0.268	0.412	0.221	0.05
40	3.33	1.10	0.268	0.412	0.221	0.05
41	3.42	1.20	0.292	0.412	0.241	0.05
42	3.50	1.30	0.317	0.412	0.261	0.06
43	3.58	1.40	0.341	0.412	0.281	0.06
44	3.67	1.40	0.341	0.412	0.281	0.06
45	3.75	1.50	0.366	0.412	0.301	0.06
46	3.83	1.50	0.366	0.412	0.301	0.06
47	3.92	1.60	0.390	0.412	0.321	0.07
48	4.00	1.60	0.390	0.412	0.321	0.07
49	4.08	1.70	0.414	0.412	---	0.00
50	4.17	1.80	0.439	0.412	---	0.03
51	4.25	1.90	0.463	0.412	---	0.05
52	4.33	2.00	0.487	0.412	---	0.08
53	4.42	2.10	0.512	0.412	---	0.10
54	4.50	2.10	0.512	0.412	---	0.10
55	4.58	2.20	0.536	0.412	---	0.12
56	4.67	2.30	0.561	0.412	---	0.15
57	4.75	2.40	0.585	0.412	---	0.17
58	4.83	2.40	0.585	0.412	---	0.17
59	4.92	2.50	0.609	0.412	---	0.20
60	5.00	2.60	0.634	0.412	---	0.22
61	5.08	3.10	0.756	0.412	---	0.34
62	5.17	3.60	0.877	0.412	---	0.47
63	5.25	3.90	0.951	0.412	---	0.54
64	5.33	4.20	1.024	0.412	---	0.61
65	5.42	4.70	1.146	0.412	---	0.73
66	5.50	5.60	1.365	0.412	---	0.95
67	5.58	1.90	0.463	0.412	---	0.05
68	5.67	0.90	0.219	0.412	0.181	0.04
69	5.75	0.60	0.146	0.412	0.121	0.03
70	5.83	0.50	0.122	0.412	0.100	0.02
71	5.92	0.30	0.073	0.412	0.060	0.01
72	6.00	0.20	0.049	0.412	0.040	0.01

Sum = 100.0

Sum = 7.1

Flood volume = Effective rainfall 0.59(In)
times area 0.6(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 1.44(In)
Total soil loss = 0.070(Ac.Ft)
Total rainfall = 2.03(In)
Flood volume = 1250.1 Cubic Feet
Total soil loss = 3040.9 Cubic Feet

Peak flow rate of this hydrograph = 0.507(CFS)

+++++

6 - H O U R S T O R M
Runoff Hydrograph

Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m)	Volume	Ac.Ft	Q(CFS)	0	2.5	5.0	7.5	10.0
0+5	0.0001	0.01	Q					
0+10	0.0001	0.01	Q					
0+15	0.0003	0.02	Q					
0+20	0.0004	0.02	Q					
0+25	0.0005	0.02	Q					

0+30	0.0006	0.02 Q				
0+35	0.0007	0.02 Q				
0+40	0.0008	0.02 QV				
0+45	0.0009	0.02 QV				
0+50	0.0011	0.02 QV				
0+55	0.0012	0.02 QV				
1+ 0	0.0013	0.02 QV				
1+ 5	0.0014	0.02 Q V				
1+10	0.0016	0.02 Q V				
1+15	0.0017	0.02 Q V				
1+20	0.0019	0.02 Q V				
1+25	0.0020	0.02 Q V				
1+30	0.0021	0.02 Q V				
1+35	0.0023	0.02 Q V				
1+40	0.0024	0.02 Q V				
1+45	0.0026	0.02 Q V				
1+50	0.0027	0.02 Q V				
1+55	0.0028	0.02 Q V				
2+ 0	0.0030	0.02 Q V				
2+ 5	0.0031	0.02 Q V				
2+10	0.0033	0.02 Q V				
2+15	0.0034	0.02 Q V				
2+20	0.0036	0.02 Q V				
2+25	0.0037	0.02 Q V				
2+30	0.0039	0.02 Q V				
2+35	0.0041	0.02 Q V				
2+40	0.0042	0.02 Q V				
2+45	0.0044	0.02 Q V				
2+50	0.0046	0.03 Q V				
2+55	0.0047	0.03 Q V				
3+ 0	0.0049	0.03 Q V				
3+ 5	0.0051	0.03 Q V				
3+10	0.0053	0.03 Q V				
3+15	0.0054	0.03 Q V				
3+20	0.0056	0.03 Q V				
3+25	0.0058	0.03 Q V				
3+30	0.0061	0.03 Q V				
3+35	0.0063	0.03 Q V				
3+40	0.0065	0.04 Q V				
3+45	0.0068	0.04 Q V				
3+50	0.0070	0.04 Q V				
3+55	0.0073	0.04 Q V				
4+ 0	0.0076	0.04 Q V				
4+ 5	0.0077	0.02 Q V				
4+10	0.0078	0.01 Q V				
4+15	0.0079	0.02 Q V				
4+20	0.0082	0.04 Q V				
4+25	0.0086	0.05 Q V				
4+30	0.0090	0.06 Q V				
4+35	0.0094	0.07 Q V				
4+40	0.0100	0.08 Q V				
4+45	0.0107	0.10 Q V				
4+50	0.0113	0.10 Q V				
4+55	0.0121	0.11 Q V				
5+ 0	0.0130	0.12 Q V				
5+ 5	0.0142	0.17 Q V				
5+10	0.0158	0.24 Q V				
5+15	0.0179	0.30 Q V				
5+20	0.0202	0.34 Q V				
5+25	0.0230	0.40 Q V				
5+30	0.0265	0.51 Q V				
5+35	0.0281	0.23 Q V				
5+40	0.0284	0.04 Q V				
5+45	0.0285	0.02 Q V				
5+50	0.0286	0.01 Q V				

5+55	0.0286	0.01 Q				V
6+0	0.0287	0.01 Q				V
6+5	0.0287	0.00 Q				V
6+10	0.0287	0.00 Q				V

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APOST242.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Post-development
24-Hr 2-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.58(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 345.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 97.38(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.065 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.018 Mi.
Difference in elevation = 6.34(Ft.)
Slope along watercourse = 97.0296 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.023 Hr.
Lag time = 1.41 Min.
25% of lag time = 0.35 Min.
40% of lag time = 0.56 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 24 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	2.43	1.41

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	6.58	3.83

STORM EVENT (YEAR) = 2.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 2.430(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 6.580(In)

Point rain (area averaged) = 2.430(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 2.430(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.582 79.00 0.095
 Total Area Entered = 0.58(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 79.0 61.8 0.451 0.095 0.412 1.000 0.412

Sum (F) = 0.412

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.412

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.206

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.824

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of lag	Distribution Graph %	Unit Hydrograph (CFS)
1 0.083	354.985	61.437	0.360
2 0.167	709.970	35.423	0.208
3 0.250	1064.955	3.140	0.018
Sum = 100.000			Sum= 0.587

Storm Event 3 Effective Rainfall = 0.462(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Loss rate(In./Hr) Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.07	0.004	0.731	0.003	0.00
2	0.17	0.07	0.004	0.728	0.003	0.00
3	0.25	0.07	0.004	0.725	0.003	0.00
4	0.33	0.10	0.006	0.722	0.005	0.00
5	0.42	0.10	0.006	0.719	0.005	0.00
6	0.50	0.10	0.006	0.717	0.005	0.00
7	0.58	0.10	0.006	0.714	0.005	0.00
8	0.67	0.10	0.006	0.711	0.005	0.00
9	0.75	0.10	0.006	0.708	0.005	0.00
10	0.83	0.13	0.007	0.705	0.006	0.00
11	0.92	0.13	0.007	0.703	0.006	0.00
12	1.00	0.13	0.007	0.700	0.006	0.00
13	1.08	0.10	0.006	0.697	0.005	0.00
14	1.17	0.10	0.006	0.694	0.005	0.00
15	1.25	0.10	0.006	0.692	0.005	0.00
16	1.33	0.10	0.006	0.689	0.005	0.00
17	1.42	0.10	0.006	0.686	0.005	0.00
18	1.50	0.10	0.006	0.683	0.005	0.00
19	1.58	0.10	0.006	0.681	0.005	0.00
20	1.67	0.10	0.006	0.678	0.005	0.00
21	1.75	0.10	0.006	0.675	0.005	0.00
22	1.83	0.13	0.007	0.672	0.006	0.00
23	1.92	0.13	0.007	0.670	0.006	0.00
24	2.00	0.13	0.007	0.667	0.006	0.00
25	2.08	0.13	0.007	0.664	0.006	0.00
26	2.17	0.13	0.007	0.662	0.006	0.00
27	2.25	0.13	0.007	0.659	0.006	0.00
28	2.33	0.13	0.007	0.656	0.006	0.00

29	2.42	0.13	0.007	0.654	0.006	0.00
30	2.50	0.13	0.007	0.651	0.006	0.00
31	2.58	0.17	0.009	0.648	0.008	0.00
32	2.67	0.17	0.009	0.646	0.008	0.00
33	2.75	0.17	0.009	0.643	0.008	0.00
34	2.83	0.17	0.009	0.640	0.008	0.00
35	2.92	0.17	0.009	0.638	0.008	0.00
36	3.00	0.17	0.009	0.635	0.008	0.00
37	3.08	0.17	0.009	0.632	0.008	0.00
38	3.17	0.17	0.009	0.630	0.008	0.00
39	3.25	0.17	0.009	0.627	0.008	0.00
40	3.33	0.17	0.009	0.625	0.008	0.00
41	3.42	0.17	0.009	0.622	0.008	0.00
42	3.50	0.17	0.009	0.619	0.008	0.00
43	3.58	0.17	0.009	0.617	0.008	0.00
44	3.67	0.17	0.009	0.614	0.008	0.00
45	3.75	0.17	0.009	0.612	0.008	0.00
46	3.83	0.20	0.011	0.609	0.009	0.00
47	3.92	0.20	0.011	0.606	0.009	0.00
48	4.00	0.20	0.011	0.604	0.009	0.00
49	4.08	0.20	0.011	0.601	0.009	0.00
50	4.17	0.20	0.011	0.599	0.009	0.00
51	4.25	0.20	0.011	0.596	0.009	0.00
52	4.33	0.23	0.013	0.594	0.011	0.00
53	4.42	0.23	0.013	0.591	0.011	0.00
54	4.50	0.23	0.013	0.589	0.011	0.00
55	4.58	0.23	0.013	0.586	0.011	0.00
56	4.67	0.23	0.013	0.584	0.011	0.00
57	4.75	0.23	0.013	0.581	0.011	0.00
58	4.83	0.27	0.015	0.579	0.012	0.00
59	4.92	0.27	0.015	0.576	0.012	0.00
60	5.00	0.27	0.015	0.574	0.012	0.00
61	5.08	0.20	0.011	0.571	0.009	0.00
62	5.17	0.20	0.011	0.569	0.009	0.00
63	5.25	0.20	0.011	0.566	0.009	0.00
64	5.33	0.23	0.013	0.564	0.011	0.00
65	5.42	0.23	0.013	0.561	0.011	0.00
66	5.50	0.23	0.013	0.559	0.011	0.00
67	5.58	0.27	0.015	0.556	0.012	0.00
68	5.67	0.27	0.015	0.554	0.012	0.00
69	5.75	0.27	0.015	0.551	0.012	0.00
70	5.83	0.27	0.015	0.549	0.012	0.00
71	5.92	0.27	0.015	0.546	0.012	0.00
72	6.00	0.27	0.015	0.544	0.012	0.00
73	6.08	0.30	0.017	0.542	0.014	0.00
74	6.17	0.30	0.017	0.539	0.014	0.00
75	6.25	0.30	0.017	0.537	0.014	0.00
76	6.33	0.30	0.017	0.534	0.014	0.00
77	6.42	0.30	0.017	0.532	0.014	0.00
78	6.50	0.30	0.017	0.530	0.014	0.00
79	6.58	0.33	0.018	0.527	0.015	0.00
80	6.67	0.33	0.018	0.525	0.015	0.00
81	6.75	0.33	0.018	0.523	0.015	0.00
82	6.83	0.33	0.018	0.520	0.015	0.00
83	6.92	0.33	0.018	0.518	0.015	0.00
84	7.00	0.33	0.018	0.515	0.015	0.00
85	7.08	0.33	0.018	0.513	0.015	0.00
86	7.17	0.33	0.018	0.511	0.015	0.00
87	7.25	0.33	0.018	0.508	0.015	0.00
88	7.33	0.37	0.020	0.506	0.017	0.00
89	7.42	0.37	0.020	0.504	0.017	0.00
90	7.50	0.37	0.020	0.501	0.017	0.00
91	7.58	0.40	0.022	0.499	0.018	0.00
92	7.67	0.40	0.022	0.497	0.018	0.00
93	7.75	0.40	0.022	0.495	0.018	0.00

94	7.83	0.43	0.024	0.492	0.020	0.00
95	7.92	0.43	0.024	0.490	0.020	0.00
96	8.00	0.43	0.024	0.488	0.020	0.00
97	8.08	0.50	0.028	0.486	0.023	0.00
98	8.17	0.50	0.028	0.483	0.023	0.00
99	8.25	0.50	0.028	0.481	0.023	0.00
100	8.33	0.50	0.028	0.479	0.023	0.00
101	8.42	0.50	0.028	0.477	0.023	0.00
102	8.50	0.50	0.028	0.474	0.023	0.00
103	8.58	0.53	0.030	0.472	0.024	0.01
104	8.67	0.53	0.030	0.470	0.024	0.01
105	8.75	0.53	0.030	0.468	0.024	0.01
106	8.83	0.57	0.031	0.465	0.026	0.01
107	8.92	0.57	0.031	0.463	0.026	0.01
108	9.00	0.57	0.031	0.461	0.026	0.01
109	9.08	0.63	0.035	0.459	0.029	0.01
110	9.17	0.63	0.035	0.457	0.029	0.01
111	9.25	0.63	0.035	0.454	0.029	0.01
112	9.33	0.67	0.037	0.452	0.030	0.01
113	9.42	0.67	0.037	0.450	0.030	0.01
114	9.50	0.67	0.037	0.448	0.030	0.01
115	9.58	0.70	0.039	0.446	0.032	0.01
116	9.67	0.70	0.039	0.444	0.032	0.01
117	9.75	0.70	0.039	0.442	0.032	0.01
118	9.83	0.73	0.041	0.439	0.033	0.01
119	9.92	0.73	0.041	0.437	0.033	0.01
120	10.00	0.73	0.041	0.435	0.033	0.01
121	10.08	0.50	0.028	0.433	0.023	0.00
122	10.17	0.50	0.028	0.431	0.023	0.00
123	10.25	0.50	0.028	0.429	0.023	0.00
124	10.33	0.50	0.028	0.427	0.023	0.00
125	10.42	0.50	0.028	0.425	0.023	0.00
126	10.50	0.50	0.028	0.423	0.023	0.00
127	10.58	0.67	0.037	0.421	0.030	0.01
128	10.67	0.67	0.037	0.419	0.030	0.01
129	10.75	0.67	0.037	0.417	0.030	0.01
130	10.83	0.67	0.037	0.415	0.030	0.01
131	10.92	0.67	0.037	0.412	0.030	0.01
132	11.00	0.67	0.037	0.410	0.030	0.01
133	11.08	0.63	0.035	0.408	0.029	0.01
134	11.17	0.63	0.035	0.406	0.029	0.01
135	11.25	0.63	0.035	0.404	0.029	0.01
136	11.33	0.63	0.035	0.402	0.029	0.01
137	11.42	0.63	0.035	0.400	0.029	0.01
138	11.50	0.63	0.035	0.398	0.029	0.01
139	11.58	0.57	0.031	0.396	0.026	0.01
140	11.67	0.57	0.031	0.394	0.026	0.01
141	11.75	0.57	0.031	0.393	0.026	0.01
142	11.83	0.60	0.033	0.391	0.027	0.01
143	11.92	0.60	0.033	0.389	0.027	0.01
144	12.00	0.60	0.033	0.387	0.027	0.01
145	12.08	0.83	0.046	0.385	0.038	0.01
146	12.17	0.83	0.046	0.383	0.038	0.01
147	12.25	0.83	0.046	0.381	0.038	0.01
148	12.33	0.87	0.048	0.379	0.040	0.01
149	12.42	0.87	0.048	0.377	0.040	0.01
150	12.50	0.87	0.048	0.375	0.040	0.01
151	12.58	0.93	0.052	0.373	0.043	0.01
152	12.67	0.93	0.052	0.371	0.043	0.01
153	12.75	0.93	0.052	0.370	0.043	0.01
154	12.83	0.97	0.054	0.368	0.044	0.01
155	12.92	0.97	0.054	0.366	0.044	0.01
156	13.00	0.97	0.054	0.364	0.044	0.01
157	13.08	1.13	0.063	0.362	0.052	0.01
158	13.17	1.13	0.063	0.360	0.052	0.01

159	13.25	1.13	0.063	0.358	0.052	0.01
160	13.33	1.13	0.063	0.357	0.052	0.01
161	13.42	1.13	0.063	0.355	0.052	0.01
162	13.50	1.13	0.063	0.353	0.052	0.01
163	13.58	0.77	0.042	0.351	0.035	0.01
164	13.67	0.77	0.042	0.349	0.035	0.01
165	13.75	0.77	0.042	0.348	0.035	0.01
166	13.83	0.77	0.042	0.346	0.035	0.01
167	13.92	0.77	0.042	0.344	0.035	0.01
168	14.00	0.77	0.042	0.342	0.035	0.01
169	14.08	0.90	0.050	0.341	0.041	0.01
170	14.17	0.90	0.050	0.339	0.041	0.01
171	14.25	0.90	0.050	0.337	0.041	0.01
172	14.33	0.87	0.048	0.335	0.040	0.01
173	14.42	0.87	0.048	0.334	0.040	0.01
174	14.50	0.87	0.048	0.332	0.040	0.01
175	14.58	0.87	0.048	0.330	0.040	0.01
176	14.67	0.87	0.048	0.329	0.040	0.01
177	14.75	0.87	0.048	0.327	0.040	0.01
178	14.83	0.83	0.046	0.325	0.038	0.01
179	14.92	0.83	0.046	0.324	0.038	0.01
180	15.00	0.83	0.046	0.322	0.038	0.01
181	15.08	0.80	0.044	0.320	0.037	0.01
182	15.17	0.80	0.044	0.319	0.037	0.01
183	15.25	0.80	0.044	0.317	0.037	0.01
184	15.33	0.77	0.042	0.315	0.035	0.01
185	15.42	0.77	0.042	0.314	0.035	0.01
186	15.50	0.77	0.042	0.312	0.035	0.01
187	15.58	0.63	0.035	0.311	0.029	0.01
188	15.67	0.63	0.035	0.309	0.029	0.01
189	15.75	0.63	0.035	0.307	0.029	0.01
190	15.83	0.63	0.035	0.306	0.029	0.01
191	15.92	0.63	0.035	0.304	0.029	0.01
192	16.00	0.63	0.035	0.303	0.029	0.01
193	16.08	0.13	0.007	0.301	0.006	0.00
194	16.17	0.13	0.007	0.300	0.006	0.00
195	16.25	0.13	0.007	0.298	0.006	0.00
196	16.33	0.13	0.007	0.297	0.006	0.00
197	16.42	0.13	0.007	0.295	0.006	0.00
198	16.50	0.13	0.007	0.294	0.006	0.00
199	16.58	0.10	0.006	0.292	0.005	0.00
200	16.67	0.10	0.006	0.291	0.005	0.00
201	16.75	0.10	0.006	0.289	0.005	0.00
202	16.83	0.10	0.006	0.288	0.005	0.00
203	16.92	0.10	0.006	0.286	0.005	0.00
204	17.00	0.10	0.006	0.285	0.005	0.00
205	17.08	0.17	0.009	0.283	0.008	0.00
206	17.17	0.17	0.009	0.282	0.008	0.00
207	17.25	0.17	0.009	0.280	0.008	0.00
208	17.33	0.17	0.009	0.279	0.008	0.00
209	17.42	0.17	0.009	0.278	0.008	0.00
210	17.50	0.17	0.009	0.276	0.008	0.00
211	17.58	0.17	0.009	0.275	0.008	0.00
212	17.67	0.17	0.009	0.273	0.008	0.00
213	17.75	0.17	0.009	0.272	0.008	0.00
214	17.83	0.13	0.007	0.271	0.006	0.00
215	17.92	0.13	0.007	0.269	0.006	0.00
216	18.00	0.13	0.007	0.268	0.006	0.00
217	18.08	0.13	0.007	0.267	0.006	0.00
218	18.17	0.13	0.007	0.265	0.006	0.00
219	18.25	0.13	0.007	0.264	0.006	0.00
220	18.33	0.13	0.007	0.263	0.006	0.00
221	18.42	0.13	0.007	0.262	0.006	0.00
222	18.50	0.13	0.007	0.260	0.006	0.00
223	18.58	0.10	0.006	0.259	0.005	0.00

224	18.67	0.10	0.006	0.258	0.005	0.00
225	18.75	0.10	0.006	0.257	0.005	0.00
226	18.83	0.07	0.004	0.255	0.003	0.00
227	18.92	0.07	0.004	0.254	0.003	0.00
228	19.00	0.07	0.004	0.253	0.003	0.00
229	19.08	0.10	0.006	0.252	0.005	0.00
230	19.17	0.10	0.006	0.251	0.005	0.00
231	19.25	0.10	0.006	0.249	0.005	0.00
232	19.33	0.13	0.007	0.248	0.006	0.00
233	19.42	0.13	0.007	0.247	0.006	0.00
234	19.50	0.13	0.007	0.246	0.006	0.00
235	19.58	0.10	0.006	0.245	0.005	0.00
236	19.67	0.10	0.006	0.244	0.005	0.00
237	19.75	0.10	0.006	0.243	0.005	0.00
238	19.83	0.07	0.004	0.241	0.003	0.00
239	19.92	0.07	0.004	0.240	0.003	0.00
240	20.00	0.07	0.004	0.239	0.003	0.00
241	20.08	0.10	0.006	0.238	0.005	0.00
242	20.17	0.10	0.006	0.237	0.005	0.00
243	20.25	0.10	0.006	0.236	0.005	0.00
244	20.33	0.10	0.006	0.235	0.005	0.00
245	20.42	0.10	0.006	0.234	0.005	0.00
246	20.50	0.10	0.006	0.233	0.005	0.00
247	20.58	0.10	0.006	0.232	0.005	0.00
248	20.67	0.10	0.006	0.231	0.005	0.00
249	20.75	0.10	0.006	0.230	0.005	0.00
250	20.83	0.07	0.004	0.229	0.003	0.00
251	20.92	0.07	0.004	0.228	0.003	0.00
252	21.00	0.07	0.004	0.227	0.003	0.00
253	21.08	0.10	0.006	0.227	0.005	0.00
254	21.17	0.10	0.006	0.226	0.005	0.00
255	21.25	0.10	0.006	0.225	0.005	0.00
256	21.33	0.07	0.004	0.224	0.003	0.00
257	21.42	0.07	0.004	0.223	0.003	0.00
258	21.50	0.07	0.004	0.222	0.003	0.00
259	21.58	0.10	0.006	0.221	0.005	0.00
260	21.67	0.10	0.006	0.221	0.005	0.00
261	21.75	0.10	0.006	0.220	0.005	0.00
262	21.83	0.07	0.004	0.219	0.003	0.00
263	21.92	0.07	0.004	0.218	0.003	0.00
264	22.00	0.07	0.004	0.218	0.003	0.00
265	22.08	0.10	0.006	0.217	0.005	0.00
266	22.17	0.10	0.006	0.216	0.005	0.00
267	22.25	0.10	0.006	0.216	0.005	0.00
268	22.33	0.07	0.004	0.215	0.003	0.00
269	22.42	0.07	0.004	0.214	0.003	0.00
270	22.50	0.07	0.004	0.214	0.003	0.00
271	22.58	0.07	0.004	0.213	0.003	0.00
272	22.67	0.07	0.004	0.212	0.003	0.00
273	22.75	0.07	0.004	0.212	0.003	0.00
274	22.83	0.07	0.004	0.211	0.003	0.00
275	22.92	0.07	0.004	0.211	0.003	0.00
276	23.00	0.07	0.004	0.210	0.003	0.00
277	23.08	0.07	0.004	0.210	0.003	0.00
278	23.17	0.07	0.004	0.209	0.003	0.00
279	23.25	0.07	0.004	0.209	0.003	0.00
280	23.33	0.07	0.004	0.208	0.003	0.00
281	23.42	0.07	0.004	0.208	0.003	0.00
282	23.50	0.07	0.004	0.208	0.003	0.00
283	23.58	0.07	0.004	0.207	0.003	0.00
284	23.67	0.07	0.004	0.207	0.003	0.00
285	23.75	0.07	0.004	0.207	0.003	0.00
286	23.83	0.07	0.004	0.206	0.003	0.00
287	23.92	0.07	0.004	0.206	0.003	0.00
288	24.00	0.07	0.004	0.206	0.003	0.00

Sum = 100.0 Sum = 1.0
 Flood volume = Effective rainfall 0.08(In)
 times area 0.6(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.38(In)
 Total soil loss = 0.018(Ac.Ft)
 Total rainfall = 0.46(In)
 Flood volume = 171.5 Cubic Feet
 Total soil loss = 803.9 Cubic Feet

Storm Event 2 Effective Rainfall = 0.875(In)

Unit	Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr)		Effective (In/Hr)
				Max	Low	
1	0.08	0.07	0.007	0.731	0.006	0.00
2	0.17	0.07	0.007	0.728	0.006	0.00
3	0.25	0.07	0.007	0.725	0.006	0.00
4	0.33	0.10	0.010	0.722	0.009	0.00
5	0.42	0.10	0.010	0.719	0.009	0.00
6	0.50	0.10	0.010	0.717	0.009	0.00
7	0.58	0.10	0.010	0.714	0.009	0.00
8	0.67	0.10	0.010	0.711	0.009	0.00
9	0.75	0.10	0.010	0.708	0.009	0.00
10	0.83	0.13	0.014	0.705	0.012	0.00
11	0.92	0.13	0.014	0.703	0.012	0.00
12	1.00	0.13	0.014	0.700	0.012	0.00
13	1.08	0.10	0.010	0.697	0.009	0.00
14	1.17	0.10	0.010	0.694	0.009	0.00
15	1.25	0.10	0.010	0.692	0.009	0.00
16	1.33	0.10	0.010	0.689	0.009	0.00
17	1.42	0.10	0.010	0.686	0.009	0.00
18	1.50	0.10	0.010	0.683	0.009	0.00
19	1.58	0.10	0.010	0.681	0.009	0.00
20	1.67	0.10	0.010	0.678	0.009	0.00
21	1.75	0.10	0.010	0.675	0.009	0.00
22	1.83	0.13	0.014	0.672	0.012	0.00
23	1.92	0.13	0.014	0.670	0.012	0.00
24	2.00	0.13	0.014	0.667	0.012	0.00
25	2.08	0.13	0.014	0.664	0.012	0.00
26	2.17	0.13	0.014	0.662	0.012	0.00
27	2.25	0.13	0.014	0.659	0.012	0.00
28	2.33	0.13	0.014	0.656	0.012	0.00
29	2.42	0.13	0.014	0.654	0.012	0.00
30	2.50	0.13	0.014	0.651	0.012	0.00
31	2.58	0.17	0.017	0.648	0.014	0.00
32	2.67	0.17	0.017	0.646	0.014	0.00
33	2.75	0.17	0.017	0.643	0.014	0.00
34	2.83	0.17	0.017	0.640	0.014	0.00
35	2.92	0.17	0.017	0.638	0.014	0.00
36	3.00	0.17	0.017	0.635	0.014	0.00
37	3.08	0.17	0.017	0.632	0.014	0.00
38	3.17	0.17	0.017	0.630	0.014	0.00
39	3.25	0.17	0.017	0.627	0.014	0.00
40	3.33	0.17	0.017	0.625	0.014	0.00
41	3.42	0.17	0.017	0.622	0.014	0.00
42	3.50	0.17	0.017	0.619	0.014	0.00
43	3.58	0.17	0.017	0.617	0.014	0.00
44	3.67	0.17	0.017	0.614	0.014	0.00
45	3.75	0.17	0.017	0.612	0.014	0.00
46	3.83	0.20	0.021	0.609	0.017	0.00
47	3.92	0.20	0.021	0.606	0.017	0.00
48	4.00	0.20	0.021	0.604	0.017	0.00
49	4.08	0.20	0.021	0.601	0.017	0.00
50	4.17	0.20	0.021	0.599	0.017	0.00
51	4.25	0.20	0.021	0.596	0.017	0.00

52	4.33	0.23	0.024	0.594	0.020	0.00
53	4.42	0.23	0.024	0.591	0.020	0.00
54	4.50	0.23	0.024	0.589	0.020	0.00
55	4.58	0.23	0.024	0.586	0.020	0.00
56	4.67	0.23	0.024	0.584	0.020	0.00
57	4.75	0.23	0.024	0.581	0.020	0.00
58	4.83	0.27	0.028	0.579	0.023	0.00
59	4.92	0.27	0.028	0.576	0.023	0.00
60	5.00	0.27	0.028	0.574	0.023	0.00
61	5.08	0.20	0.021	0.571	0.017	0.00
62	5.17	0.20	0.021	0.569	0.017	0.00
63	5.25	0.20	0.021	0.566	0.017	0.00
64	5.33	0.23	0.024	0.564	0.020	0.00
65	5.42	0.23	0.024	0.561	0.020	0.00
66	5.50	0.23	0.024	0.559	0.020	0.00
67	5.58	0.27	0.028	0.556	0.023	0.00
68	5.67	0.27	0.028	0.554	0.023	0.00
69	5.75	0.27	0.028	0.551	0.023	0.00
70	5.83	0.27	0.028	0.549	0.023	0.00
71	5.92	0.27	0.028	0.546	0.023	0.00
72	6.00	0.27	0.028	0.544	0.023	0.00
73	6.08	0.30	0.031	0.542	0.026	0.01
74	6.17	0.30	0.031	0.539	0.026	0.01
75	6.25	0.30	0.031	0.537	0.026	0.01
76	6.33	0.30	0.031	0.534	0.026	0.01
77	6.42	0.30	0.031	0.532	0.026	0.01
78	6.50	0.30	0.031	0.530	0.026	0.01
79	6.58	0.33	0.035	0.527	0.029	0.01
80	6.67	0.33	0.035	0.525	0.029	0.01
81	6.75	0.33	0.035	0.523	0.029	0.01
82	6.83	0.33	0.035	0.520	0.029	0.01
83	6.92	0.33	0.035	0.518	0.029	0.01
84	7.00	0.33	0.035	0.515	0.029	0.01
85	7.08	0.33	0.035	0.513	0.029	0.01
86	7.17	0.33	0.035	0.511	0.029	0.01
87	7.25	0.33	0.035	0.508	0.029	0.01
88	7.33	0.37	0.038	0.506	0.032	0.01
89	7.42	0.37	0.038	0.504	0.032	0.01
90	7.50	0.37	0.038	0.501	0.032	0.01
91	7.58	0.40	0.042	0.499	0.035	0.01
92	7.67	0.40	0.042	0.497	0.035	0.01
93	7.75	0.40	0.042	0.495	0.035	0.01
94	7.83	0.43	0.045	0.492	0.037	0.01
95	7.92	0.43	0.045	0.490	0.037	0.01
96	8.00	0.43	0.045	0.488	0.037	0.01
97	8.08	0.50	0.052	0.486	0.043	0.01
98	8.17	0.50	0.052	0.483	0.043	0.01
99	8.25	0.50	0.052	0.481	0.043	0.01
100	8.33	0.50	0.052	0.479	0.043	0.01
101	8.42	0.50	0.052	0.477	0.043	0.01
102	8.50	0.50	0.052	0.474	0.043	0.01
103	8.58	0.53	0.056	0.472	0.046	0.01
104	8.67	0.53	0.056	0.470	0.046	0.01
105	8.75	0.53	0.056	0.468	0.046	0.01
106	8.83	0.57	0.059	0.465	0.049	0.01
107	8.92	0.57	0.059	0.463	0.049	0.01
108	9.00	0.57	0.059	0.461	0.049	0.01
109	9.08	0.63	0.066	0.459	0.055	0.01
110	9.17	0.63	0.066	0.457	0.055	0.01
111	9.25	0.63	0.066	0.454	0.055	0.01
112	9.33	0.67	0.070	0.452	0.058	0.01
113	9.42	0.67	0.070	0.450	0.058	0.01
114	9.50	0.67	0.070	0.448	0.058	0.01
115	9.58	0.70	0.073	0.446	0.061	0.01
116	9.67	0.70	0.073	0.444	0.061	0.01

117	9.75	0.70	0.073	0.442	0.061	0.01
118	9.83	0.73	0.077	0.439	0.063	0.01
119	9.92	0.73	0.077	0.437	0.063	0.01
120	10.00	0.73	0.077	0.435	0.063	0.01
121	10.08	0.50	0.052	0.433	0.043	0.01
122	10.17	0.50	0.052	0.431	0.043	0.01
123	10.25	0.50	0.052	0.429	0.043	0.01
124	10.33	0.50	0.052	0.427	0.043	0.01
125	10.42	0.50	0.052	0.425	0.043	0.01
126	10.50	0.50	0.052	0.423	0.043	0.01
127	10.58	0.67	0.070	0.421	0.058	0.01
128	10.67	0.67	0.070	0.419	0.058	0.01
129	10.75	0.67	0.070	0.417	0.058	0.01
130	10.83	0.67	0.070	0.415	0.058	0.01
131	10.92	0.67	0.070	0.412	0.058	0.01
132	11.00	0.67	0.070	0.410	0.058	0.01
133	11.08	0.63	0.066	0.408	0.055	0.01
134	11.17	0.63	0.066	0.406	0.055	0.01
135	11.25	0.63	0.066	0.404	0.055	0.01
136	11.33	0.63	0.066	0.402	0.055	0.01
137	11.42	0.63	0.066	0.400	0.055	0.01
138	11.50	0.63	0.066	0.398	0.055	0.01
139	11.58	0.57	0.059	0.396	0.049	0.01
140	11.67	0.57	0.059	0.394	0.049	0.01
141	11.75	0.57	0.059	0.393	0.049	0.01
142	11.83	0.60	0.063	0.391	0.052	0.01
143	11.92	0.60	0.063	0.389	0.052	0.01
144	12.00	0.60	0.063	0.387	0.052	0.01
145	12.08	0.83	0.087	0.385	0.072	0.02
146	12.17	0.83	0.087	0.383	0.072	0.02
147	12.25	0.83	0.087	0.381	0.072	0.02
148	12.33	0.87	0.091	0.379	0.075	0.02
149	12.42	0.87	0.091	0.377	0.075	0.02
150	12.50	0.87	0.091	0.375	0.075	0.02
151	12.58	0.93	0.098	0.373	0.081	0.02
152	12.67	0.93	0.098	0.371	0.081	0.02
153	12.75	0.93	0.098	0.370	0.081	0.02
154	12.83	0.97	0.101	0.368	0.084	0.02
155	12.92	0.97	0.101	0.366	0.084	0.02
156	13.00	0.97	0.101	0.364	0.084	0.02
157	13.08	1.13	0.119	0.362	0.098	0.02
158	13.17	1.13	0.119	0.360	0.098	0.02
159	13.25	1.13	0.119	0.358	0.098	0.02
160	13.33	1.13	0.119	0.357	0.098	0.02
161	13.42	1.13	0.119	0.355	0.098	0.02
162	13.50	1.13	0.119	0.353	0.098	0.02
163	13.58	0.77	0.080	0.351	0.066	0.01
164	13.67	0.77	0.080	0.349	0.066	0.01
165	13.75	0.77	0.080	0.348	0.066	0.01
166	13.83	0.77	0.080	0.346	0.066	0.01
167	13.92	0.77	0.080	0.344	0.066	0.01
168	14.00	0.77	0.080	0.342	0.066	0.01
169	14.08	0.90	0.094	0.341	0.078	0.02
170	14.17	0.90	0.094	0.339	0.078	0.02
171	14.25	0.90	0.094	0.337	0.078	0.02
172	14.33	0.87	0.091	0.335	0.075	0.02
173	14.42	0.87	0.091	0.334	0.075	0.02
174	14.50	0.87	0.091	0.332	0.075	0.02
175	14.58	0.87	0.091	0.330	0.075	0.02
176	14.67	0.87	0.091	0.329	0.075	0.02
177	14.75	0.87	0.091	0.327	0.075	0.02
178	14.83	0.83	0.087	0.325	0.072	0.02
179	14.92	0.83	0.087	0.324	0.072	0.02
180	15.00	0.83	0.087	0.322	0.072	0.02
181	15.08	0.80	0.084	0.320	0.069	0.01

182	15.17	0.80	0.084	0.319	0.069	0.01
183	15.25	0.80	0.084	0.317	0.069	0.01
184	15.33	0.77	0.080	0.315	0.066	0.01
185	15.42	0.77	0.080	0.314	0.066	0.01
186	15.50	0.77	0.080	0.312	0.066	0.01
187	15.58	0.63	0.066	0.311	0.055	0.01
188	15.67	0.63	0.066	0.309	0.055	0.01
189	15.75	0.63	0.066	0.307	0.055	0.01
190	15.83	0.63	0.066	0.306	0.055	0.01
191	15.92	0.63	0.066	0.304	0.055	0.01
192	16.00	0.63	0.066	0.303	0.055	0.01
193	16.08	0.13	0.014	0.301	0.012	0.00
194	16.17	0.13	0.014	0.300	0.012	0.00
195	16.25	0.13	0.014	0.298	0.012	0.00
196	16.33	0.13	0.014	0.297	0.012	0.00
197	16.42	0.13	0.014	0.295	0.012	0.00
198	16.50	0.13	0.014	0.294	0.012	0.00
199	16.58	0.10	0.010	0.292	0.009	0.00
200	16.67	0.10	0.010	0.291	0.009	0.00
201	16.75	0.10	0.010	0.289	0.009	0.00
202	16.83	0.10	0.010	0.288	0.009	0.00
203	16.92	0.10	0.010	0.286	0.009	0.00
204	17.00	0.10	0.010	0.285	0.009	0.00
205	17.08	0.17	0.017	0.283	0.014	0.00
206	17.17	0.17	0.017	0.282	0.014	0.00
207	17.25	0.17	0.017	0.280	0.014	0.00
208	17.33	0.17	0.017	0.279	0.014	0.00
209	17.42	0.17	0.017	0.278	0.014	0.00
210	17.50	0.17	0.017	0.276	0.014	0.00
211	17.58	0.17	0.017	0.275	0.014	0.00
212	17.67	0.17	0.017	0.273	0.014	0.00
213	17.75	0.17	0.017	0.272	0.014	0.00
214	17.83	0.13	0.014	0.271	0.012	0.00
215	17.92	0.13	0.014	0.269	0.012	0.00
216	18.00	0.13	0.014	0.268	0.012	0.00
217	18.08	0.13	0.014	0.267	0.012	0.00
218	18.17	0.13	0.014	0.265	0.012	0.00
219	18.25	0.13	0.014	0.264	0.012	0.00
220	18.33	0.13	0.014	0.263	0.012	0.00
221	18.42	0.13	0.014	0.262	0.012	0.00
222	18.50	0.13	0.014	0.260	0.012	0.00
223	18.58	0.10	0.010	0.259	0.009	0.00
224	18.67	0.10	0.010	0.258	0.009	0.00
225	18.75	0.10	0.010	0.257	0.009	0.00
226	18.83	0.07	0.007	0.255	0.006	0.00
227	18.92	0.07	0.007	0.254	0.006	0.00
228	19.00	0.07	0.007	0.253	0.006	0.00
229	19.08	0.10	0.010	0.252	0.009	0.00
230	19.17	0.10	0.010	0.251	0.009	0.00
231	19.25	0.10	0.010	0.249	0.009	0.00
232	19.33	0.13	0.014	0.248	0.012	0.00
233	19.42	0.13	0.014	0.247	0.012	0.00
234	19.50	0.13	0.014	0.246	0.012	0.00
235	19.58	0.10	0.010	0.245	0.009	0.00
236	19.67	0.10	0.010	0.244	0.009	0.00
237	19.75	0.10	0.010	0.243	0.009	0.00
238	19.83	0.07	0.007	0.241	0.006	0.00
239	19.92	0.07	0.007	0.240	0.006	0.00
240	20.00	0.07	0.007	0.239	0.006	0.00
241	20.08	0.10	0.010	0.238	0.009	0.00
242	20.17	0.10	0.010	0.237	0.009	0.00
243	20.25	0.10	0.010	0.236	0.009	0.00
244	20.33	0.10	0.010	0.235	0.009	0.00
245	20.42	0.10	0.010	0.234	0.009	0.00
246	20.50	0.10	0.010	0.233	0.009	0.00

10	0.83	0.13	0.039	0.705	0.032	0.01
11	0.92	0.13	0.039	0.703	0.032	0.01
12	1.00	0.13	0.039	0.700	0.032	0.01
13	1.08	0.10	0.029	0.697	0.024	0.01
14	1.17	0.10	0.029	0.694	0.024	0.01
15	1.25	0.10	0.029	0.692	0.024	0.01
16	1.33	0.10	0.029	0.689	0.024	0.01
17	1.42	0.10	0.029	0.686	0.024	0.01
18	1.50	0.10	0.029	0.683	0.024	0.01
19	1.58	0.10	0.029	0.681	0.024	0.01
20	1.67	0.10	0.029	0.678	0.024	0.01
21	1.75	0.10	0.029	0.675	0.024	0.01
22	1.83	0.13	0.039	0.672	0.032	0.01
23	1.92	0.13	0.039	0.670	0.032	0.01
24	2.00	0.13	0.039	0.667	0.032	0.01
25	2.08	0.13	0.039	0.664	0.032	0.01
26	2.17	0.13	0.039	0.662	0.032	0.01
27	2.25	0.13	0.039	0.659	0.032	0.01
28	2.33	0.13	0.039	0.656	0.032	0.01
29	2.42	0.13	0.039	0.654	0.032	0.01
30	2.50	0.13	0.039	0.651	0.032	0.01
31	2.58	0.17	0.049	0.648	0.040	0.01
32	2.67	0.17	0.049	0.646	0.040	0.01
33	2.75	0.17	0.049	0.643	0.040	0.01
34	2.83	0.17	0.049	0.640	0.040	0.01
35	2.92	0.17	0.049	0.638	0.040	0.01
36	3.00	0.17	0.049	0.635	0.040	0.01
37	3.08	0.17	0.049	0.632	0.040	0.01
38	3.17	0.17	0.049	0.630	0.040	0.01
39	3.25	0.17	0.049	0.627	0.040	0.01
40	3.33	0.17	0.049	0.625	0.040	0.01
41	3.42	0.17	0.049	0.622	0.040	0.01
42	3.50	0.17	0.049	0.619	0.040	0.01
43	3.58	0.17	0.049	0.617	0.040	0.01
44	3.67	0.17	0.049	0.614	0.040	0.01
45	3.75	0.17	0.049	0.612	0.040	0.01
46	3.83	0.20	0.058	0.609	0.048	0.01
47	3.92	0.20	0.058	0.606	0.048	0.01
48	4.00	0.20	0.058	0.604	0.048	0.01
49	4.08	0.20	0.058	0.601	0.048	0.01
50	4.17	0.20	0.058	0.599	0.048	0.01
51	4.25	0.20	0.058	0.596	0.048	0.01
52	4.33	0.23	0.068	0.594	0.056	0.01
53	4.42	0.23	0.068	0.591	0.056	0.01
54	4.50	0.23	0.068	0.589	0.056	0.01
55	4.58	0.23	0.068	0.586	0.056	0.01
56	4.67	0.23	0.068	0.584	0.056	0.01
57	4.75	0.23	0.068	0.581	0.056	0.01
58	4.83	0.27	0.078	0.579	0.064	0.01
59	4.92	0.27	0.078	0.576	0.064	0.01
60	5.00	0.27	0.078	0.574	0.064	0.01
61	5.08	0.20	0.058	0.571	0.048	0.01
62	5.17	0.20	0.058	0.569	0.048	0.01
63	5.25	0.20	0.058	0.566	0.048	0.01
64	5.33	0.23	0.068	0.564	0.056	0.01
65	5.42	0.23	0.068	0.561	0.056	0.01
66	5.50	0.23	0.068	0.559	0.056	0.01
67	5.58	0.27	0.078	0.556	0.064	0.01
68	5.67	0.27	0.078	0.554	0.064	0.01
69	5.75	0.27	0.078	0.551	0.064	0.01
70	5.83	0.27	0.078	0.549	0.064	0.01
71	5.92	0.27	0.078	0.546	0.064	0.01
72	6.00	0.27	0.078	0.544	0.064	0.01
73	6.08	0.30	0.087	0.542	0.072	0.02
74	6.17	0.30	0.087	0.539	0.072	0.02

75	6.25	0.30	0.087	0.537	0.072	0.02
76	6.33	0.30	0.087	0.534	0.072	0.02
77	6.42	0.30	0.087	0.532	0.072	0.02
78	6.50	0.30	0.087	0.530	0.072	0.02
79	6.58	0.33	0.097	0.527	0.080	0.02
80	6.67	0.33	0.097	0.525	0.080	0.02
81	6.75	0.33	0.097	0.523	0.080	0.02
82	6.83	0.33	0.097	0.520	0.080	0.02
83	6.92	0.33	0.097	0.518	0.080	0.02
84	7.00	0.33	0.097	0.515	0.080	0.02
85	7.08	0.33	0.097	0.513	0.080	0.02
86	7.17	0.33	0.097	0.511	0.080	0.02
87	7.25	0.33	0.097	0.508	0.080	0.02
88	7.33	0.37	0.107	0.506	0.088	0.02
89	7.42	0.37	0.107	0.504	0.088	0.02
90	7.50	0.37	0.107	0.501	0.088	0.02
91	7.58	0.40	0.117	0.499	0.096	0.02
92	7.67	0.40	0.117	0.497	0.096	0.02
93	7.75	0.40	0.117	0.495	0.096	0.02
94	7.83	0.43	0.126	0.492	0.104	0.02
95	7.92	0.43	0.126	0.490	0.104	0.02
96	8.00	0.43	0.126	0.488	0.104	0.02
97	8.08	0.50	0.146	0.486	0.120	0.03
98	8.17	0.50	0.146	0.483	0.120	0.03
99	8.25	0.50	0.146	0.481	0.120	0.03
100	8.33	0.50	0.146	0.479	0.120	0.03
101	8.42	0.50	0.146	0.477	0.120	0.03
102	8.50	0.50	0.146	0.474	0.120	0.03
103	8.58	0.53	0.156	0.472	0.128	0.03
104	8.67	0.53	0.156	0.470	0.128	0.03
105	8.75	0.53	0.156	0.468	0.128	0.03
106	8.83	0.57	0.165	0.465	0.136	0.03
107	8.92	0.57	0.165	0.463	0.136	0.03
108	9.00	0.57	0.165	0.461	0.136	0.03
109	9.08	0.63	0.185	0.459	0.152	0.03
110	9.17	0.63	0.185	0.457	0.152	0.03
111	9.25	0.63	0.185	0.454	0.152	0.03
112	9.33	0.67	0.194	0.452	0.160	0.03
113	9.42	0.67	0.194	0.450	0.160	0.03
114	9.50	0.67	0.194	0.448	0.160	0.03
115	9.58	0.70	0.204	0.446	0.168	0.04
116	9.67	0.70	0.204	0.444	0.168	0.04
117	9.75	0.70	0.204	0.442	0.168	0.04
118	9.83	0.73	0.214	0.439	0.176	0.04
119	9.92	0.73	0.214	0.437	0.176	0.04
120	10.00	0.73	0.214	0.435	0.176	0.04
121	10.08	0.50	0.146	0.433	0.120	0.03
122	10.17	0.50	0.146	0.431	0.120	0.03
123	10.25	0.50	0.146	0.429	0.120	0.03
124	10.33	0.50	0.146	0.427	0.120	0.03
125	10.42	0.50	0.146	0.425	0.120	0.03
126	10.50	0.50	0.146	0.423	0.120	0.03
127	10.58	0.67	0.194	0.421	0.160	0.03
128	10.67	0.67	0.194	0.419	0.160	0.03
129	10.75	0.67	0.194	0.417	0.160	0.03
130	10.83	0.67	0.194	0.415	0.160	0.03
131	10.92	0.67	0.194	0.412	0.160	0.03
132	11.00	0.67	0.194	0.410	0.160	0.03
133	11.08	0.63	0.185	0.408	0.152	0.03
134	11.17	0.63	0.185	0.406	0.152	0.03
135	11.25	0.63	0.185	0.404	0.152	0.03
136	11.33	0.63	0.185	0.402	0.152	0.03
137	11.42	0.63	0.185	0.400	0.152	0.03
138	11.50	0.63	0.185	0.398	0.152	0.03
139	11.58	0.57	0.165	0.396	0.136	0.03

140	11.67	0.57	0.165	0.394	0.136	0.03
141	11.75	0.57	0.165	0.393	0.136	0.03
142	11.83	0.60	0.175	0.391	0.144	0.03
143	11.92	0.60	0.175	0.389	0.144	0.03
144	12.00	0.60	0.175	0.387	0.144	0.03
145	12.08	0.83	0.243	0.385	0.200	0.04
146	12.17	0.83	0.243	0.383	0.200	0.04
147	12.25	0.83	0.243	0.381	0.200	0.04
148	12.33	0.87	0.253	0.379	0.208	0.04
149	12.42	0.87	0.253	0.377	0.208	0.04
150	12.50	0.87	0.253	0.375	0.208	0.04
151	12.58	0.93	0.272	0.373	0.224	0.05
152	12.67	0.93	0.272	0.371	0.224	0.05
153	12.75	0.93	0.272	0.370	0.224	0.05
154	12.83	0.97	0.282	0.368	0.232	0.05
155	12.92	0.97	0.282	0.366	0.232	0.05
156	13.00	0.97	0.282	0.364	0.232	0.05
157	13.08	1.13	0.330	0.362	0.272	0.06
158	13.17	1.13	0.330	0.360	0.272	0.06
159	13.25	1.13	0.330	0.358	0.272	0.06
160	13.33	1.13	0.330	0.357	0.272	0.06
161	13.42	1.13	0.330	0.355	0.272	0.06
162	13.50	1.13	0.330	0.353	0.272	0.06
163	13.58	0.77	0.224	0.351	0.184	0.04
164	13.67	0.77	0.224	0.349	0.184	0.04
165	13.75	0.77	0.224	0.348	0.184	0.04
166	13.83	0.77	0.224	0.346	0.184	0.04
167	13.92	0.77	0.224	0.344	0.184	0.04
168	14.00	0.77	0.224	0.342	0.184	0.04
169	14.08	0.90	0.262	0.341	0.216	0.05
170	14.17	0.90	0.262	0.339	0.216	0.05
171	14.25	0.90	0.262	0.337	0.216	0.05
172	14.33	0.87	0.253	0.335	0.208	0.04
173	14.42	0.87	0.253	0.334	0.208	0.04
174	14.50	0.87	0.253	0.332	0.208	0.04
175	14.58	0.87	0.253	0.330	0.208	0.04
176	14.67	0.87	0.253	0.329	0.208	0.04
177	14.75	0.87	0.253	0.327	0.208	0.04
178	14.83	0.83	0.243	0.325	0.200	0.04
179	14.92	0.83	0.243	0.324	0.200	0.04
180	15.00	0.83	0.243	0.322	0.200	0.04
181	15.08	0.80	0.233	0.320	0.192	0.04
182	15.17	0.80	0.233	0.319	0.192	0.04
183	15.25	0.80	0.233	0.317	0.192	0.04
184	15.33	0.77	0.224	0.315	0.184	0.04
185	15.42	0.77	0.224	0.314	0.184	0.04
186	15.50	0.77	0.224	0.312	0.184	0.04
187	15.58	0.63	0.185	0.311	0.152	0.03
188	15.67	0.63	0.185	0.309	0.152	0.03
189	15.75	0.63	0.185	0.307	0.152	0.03
190	15.83	0.63	0.185	0.306	0.152	0.03
191	15.92	0.63	0.185	0.304	0.152	0.03
192	16.00	0.63	0.185	0.303	0.152	0.03
193	16.08	0.13	0.039	0.301	0.032	0.01
194	16.17	0.13	0.039	0.300	0.032	0.01
195	16.25	0.13	0.039	0.298	0.032	0.01
196	16.33	0.13	0.039	0.297	0.032	0.01
197	16.42	0.13	0.039	0.295	0.032	0.01
198	16.50	0.13	0.039	0.294	0.032	0.01
199	16.58	0.10	0.029	0.292	0.024	0.01
200	16.67	0.10	0.029	0.291	0.024	0.01
201	16.75	0.10	0.029	0.289	0.024	0.01
202	16.83	0.10	0.029	0.288	0.024	0.01
203	16.92	0.10	0.029	0.286	0.024	0.01
204	17.00	0.10	0.029	0.285	0.024	0.01

205	17.08	0.17	0.049	0.283	0.040	0.01
206	17.17	0.17	0.049	0.282	0.040	0.01
207	17.25	0.17	0.049	0.280	0.040	0.01
208	17.33	0.17	0.049	0.279	0.040	0.01
209	17.42	0.17	0.049	0.278	0.040	0.01
210	17.50	0.17	0.049	0.276	0.040	0.01
211	17.58	0.17	0.049	0.275	0.040	0.01
212	17.67	0.17	0.049	0.273	0.040	0.01
213	17.75	0.17	0.049	0.272	0.040	0.01
214	17.83	0.13	0.039	0.271	0.032	0.01
215	17.92	0.13	0.039	0.269	0.032	0.01
216	18.00	0.13	0.039	0.268	0.032	0.01
217	18.08	0.13	0.039	0.267	0.032	0.01
218	18.17	0.13	0.039	0.265	0.032	0.01
219	18.25	0.13	0.039	0.264	0.032	0.01
220	18.33	0.13	0.039	0.263	0.032	0.01
221	18.42	0.13	0.039	0.262	0.032	0.01
222	18.50	0.13	0.039	0.260	0.032	0.01
223	18.58	0.10	0.029	0.259	0.024	0.01
224	18.67	0.10	0.029	0.258	0.024	0.01
225	18.75	0.10	0.029	0.257	0.024	0.01
226	18.83	0.07	0.019	0.255	0.016	0.00
227	18.92	0.07	0.019	0.254	0.016	0.00
228	19.00	0.07	0.019	0.253	0.016	0.00
229	19.08	0.10	0.029	0.252	0.024	0.01
230	19.17	0.10	0.029	0.251	0.024	0.01
231	19.25	0.10	0.029	0.249	0.024	0.01
232	19.33	0.13	0.039	0.248	0.032	0.01
233	19.42	0.13	0.039	0.247	0.032	0.01
234	19.50	0.13	0.039	0.246	0.032	0.01
235	19.58	0.10	0.029	0.245	0.024	0.01
236	19.67	0.10	0.029	0.244	0.024	0.01
237	19.75	0.10	0.029	0.243	0.024	0.01
238	19.83	0.07	0.019	0.241	0.016	0.00
239	19.92	0.07	0.019	0.240	0.016	0.00
240	20.00	0.07	0.019	0.239	0.016	0.00
241	20.08	0.10	0.029	0.238	0.024	0.01
242	20.17	0.10	0.029	0.237	0.024	0.01
243	20.25	0.10	0.029	0.236	0.024	0.01
244	20.33	0.10	0.029	0.235	0.024	0.01
245	20.42	0.10	0.029	0.234	0.024	0.01
246	20.50	0.10	0.029	0.233	0.024	0.01
247	20.58	0.10	0.029	0.232	0.024	0.01
248	20.67	0.10	0.029	0.231	0.024	0.01
249	20.75	0.10	0.029	0.230	0.024	0.01
250	20.83	0.07	0.019	0.229	0.016	0.00
251	20.92	0.07	0.019	0.228	0.016	0.00
252	21.00	0.07	0.019	0.227	0.016	0.00
253	21.08	0.10	0.029	0.227	0.024	0.01
254	21.17	0.10	0.029	0.226	0.024	0.01
255	21.25	0.10	0.029	0.225	0.024	0.01
256	21.33	0.07	0.019	0.224	0.016	0.00
257	21.42	0.07	0.019	0.223	0.016	0.00
258	21.50	0.07	0.019	0.222	0.016	0.00
259	21.58	0.10	0.029	0.221	0.024	0.01
260	21.67	0.10	0.029	0.221	0.024	0.01
261	21.75	0.10	0.029	0.220	0.024	0.01
262	21.83	0.07	0.019	0.219	0.016	0.00
263	21.92	0.07	0.019	0.218	0.016	0.00
264	22.00	0.07	0.019	0.218	0.016	0.00
265	22.08	0.10	0.029	0.217	0.024	0.01
266	22.17	0.10	0.029	0.216	0.024	0.01
267	22.25	0.10	0.029	0.216	0.024	0.01
268	22.33	0.07	0.019	0.215	0.016	0.00
269	22.42	0.07	0.019	0.214	0.016	0.00

2+15	0.0001	0.00	Q				
2+20	0.0001	0.00	Q				
2+25	0.0001	0.00	Q				
2+30	0.0001	0.00	Q				
2+35	0.0001	0.00	Q				
2+40	0.0001	0.00	Q				
2+45	0.0001	0.00	Q				
2+50	0.0002	0.00	Q				
2+55	0.0002	0.00	Q				
3+ 0	0.0002	0.00	Q				
3+ 5	0.0002	0.00	Q				
3+10	0.0002	0.00	Q				
3+15	0.0002	0.00	Q				
3+20	0.0002	0.00	Q				
3+25	0.0002	0.00	Q				
3+30	0.0002	0.00	Q				
3+35	0.0002	0.00	Q				
3+40	0.0002	0.00	Q				
3+45	0.0002	0.00	Q				
3+50	0.0002	0.00	Q				
3+55	0.0002	0.00	Q				
4+ 0	0.0002	0.00	Q				
4+ 5	0.0003	0.00	Q				
4+10	0.0003	0.00	Q				
4+15	0.0003	0.00	Q				
4+20	0.0003	0.00	Q				
4+25	0.0003	0.00	Q				
4+30	0.0003	0.00	Q				
4+35	0.0003	0.00	Q				
4+40	0.0003	0.00	Q				
4+45	0.0003	0.00	Q				
4+50	0.0003	0.00	Q				
4+55	0.0003	0.00	Q				
5+ 0	0.0004	0.00	Q				
5+ 5	0.0004	0.00	Q				
5+10	0.0004	0.00	Q				
5+15	0.0004	0.00	Q				
5+20	0.0004	0.00	Q				
5+25	0.0004	0.00	Q				
5+30	0.0004	0.00	Q				
5+35	0.0004	0.00	Q				
5+40	0.0004	0.00	Q				
5+45	0.0004	0.00	Q				
5+50	0.0005	0.00	Q				
5+55	0.0005	0.00	Q				
6+ 0	0.0005	0.00	Q				
6+ 5	0.0005	0.00	Q				
6+10	0.0005	0.00	Q				
6+15	0.0005	0.00	Q				
6+20	0.0005	0.00	Q				
6+25	0.0005	0.00	Q				
6+30	0.0005	0.00	Q				
6+35	0.0006	0.00	Q				
6+40	0.0006	0.00	Q				
6+45	0.0006	0.00	Q				
6+50	0.0006	0.00	Q				
6+55	0.0006	0.00	Q				
7+ 0	0.0006	0.00	Q				
7+ 5	0.0006	0.00	Q				
7+10	0.0006	0.00	Q				
7+15	0.0007	0.00	Q				
7+20	0.0007	0.00	Q				
7+25	0.0007	0.00	Q				
7+30	0.0007	0.00	Q				
7+35	0.0007	0.00	Q				

7+40	0.0007	0.00 Q				
7+45	0.0007	0.00 Q				
7+50	0.0008	0.00 Q				
7+55	0.0008	0.00 Q				
8+ 0	0.0008	0.00 Q				
8+ 5	0.0008	0.00 QV				
8+10	0.0008	0.00 QV				
8+15	0.0009	0.00 QV				
8+20	0.0009	0.00 QV				
8+25	0.0009	0.00 QV				
8+30	0.0009	0.00 QV				
8+35	0.0009	0.00 QV				
8+40	0.0010	0.00 QV				
8+45	0.0010	0.00 QV				
8+50	0.0010	0.00 QV				
8+55	0.0010	0.00 QV				
9+ 0	0.0010	0.00 QV				
9+ 5	0.0011	0.00 QV				
9+10	0.0011	0.00 QV				
9+15	0.0011	0.00 QV				
9+20	0.0011	0.00 QV				
9+25	0.0012	0.00 QV				
9+30	0.0012	0.00 QV				
9+35	0.0012	0.00 QV				
9+40	0.0013	0.00 QV				
9+45	0.0013	0.00 QV				
9+50	0.0013	0.00 QV				
9+55	0.0013	0.00 QV				
10+ 0	0.0014	0.00 QV				
10+ 5	0.0014	0.00 QV				
10+10	0.0014	0.00 QV				
10+15	0.0014	0.00 QV				
10+20	0.0014	0.00 QV				
10+25	0.0015	0.00 QV				
10+30	0.0015	0.00 QV				
10+35	0.0015	0.00 QV				
10+40	0.0015	0.00 QV				
10+45	0.0016	0.00 QV				
10+50	0.0016	0.00 QV				
10+55	0.0016	0.00 QV				
11+ 0	0.0016	0.00 QV				
11+ 5	0.0017	0.00 QV				
11+10	0.0017	0.00 QV				
11+15	0.0017	0.00 QV				
11+20	0.0017	0.00 QV				
11+25	0.0018	0.00 QV				
11+30	0.0018	0.00 QV				
11+35	0.0018	0.00 QV				
11+40	0.0018	0.00 QV				
11+45	0.0019	0.00 QV				
11+50	0.0019	0.00 QV				
11+55	0.0019	0.00 QV				
12+ 0	0.0019	0.00 QV				
12+ 5	0.0020	0.00 QV				
12+10	0.0020	0.00 QV				
12+15	0.0020	0.00 QV				
12+20	0.0021	0.00 QV				
12+25	0.0021	0.00 QV				
12+30	0.0021	0.00 QV				
12+35	0.0022	0.01 QV				
12+40	0.0022	0.01 QV				
12+45	0.0022	0.01 QV				
12+50	0.0023	0.01 QV				
12+55	0.0023	0.01 QV				
13+ 0	0.0024	0.01 QV				

13+ 5	0.0024	0.01	Q V				
13+10	0.0024	0.01	Q V				
13+15	0.0025	0.01	Q V				
13+20	0.0025	0.01	Q V				
13+25	0.0026	0.01	Q V				
13+30	0.0026	0.01	Q V				
13+35	0.0027	0.01	Q V				
13+40	0.0027	0.00	Q V				
13+45	0.0027	0.00	Q V				
13+50	0.0027	0.00	Q V				
13+55	0.0028	0.00	Q V				
14+ 0	0.0028	0.00	Q V				
14+ 5	0.0028	0.00	Q V				
14+10	0.0029	0.01	Q V				
14+15	0.0029	0.01	Q V				
14+20	0.0029	0.01	Q V				
14+25	0.0030	0.00	Q V				
14+30	0.0030	0.00	Q V				
14+35	0.0030	0.00	Q V				
14+40	0.0031	0.00	Q V				
14+45	0.0031	0.00	Q V				
14+50	0.0031	0.00	Q V				
14+55	0.0032	0.00	Q V				
15+ 0	0.0032	0.00	Q V				
15+ 5	0.0032	0.00	Q V				
15+10	0.0033	0.00	Q V				
15+15	0.0033	0.00	Q V				
15+20	0.0033	0.00	Q V				
15+25	0.0034	0.00	Q V				
15+30	0.0034	0.00	Q V				
15+35	0.0034	0.00	Q V				
15+40	0.0034	0.00	Q V				
15+45	0.0035	0.00	Q V				
15+50	0.0035	0.00	Q V				
15+55	0.0035	0.00	Q V				
16+ 0	0.0035	0.00	Q V				
16+ 5	0.0036	0.00	Q V				
16+10	0.0036	0.00	Q V				
16+15	0.0036	0.00	Q V				
16+20	0.0036	0.00	Q V				
16+25	0.0036	0.00	Q V				
16+30	0.0036	0.00	Q V				
16+35	0.0036	0.00	Q V				
16+40	0.0036	0.00	Q V				
16+45	0.0036	0.00	Q V				
16+50	0.0036	0.00	Q V				
16+55	0.0036	0.00	Q V				
17+ 0	0.0036	0.00	Q V				
17+ 5	0.0036	0.00	Q V				
17+10	0.0036	0.00	Q V				
17+15	0.0036	0.00	Q V				
17+20	0.0036	0.00	Q V				
17+25	0.0036	0.00	Q V				
17+30	0.0037	0.00	Q V				
17+35	0.0037	0.00	Q V				
17+40	0.0037	0.00	Q V				
17+45	0.0037	0.00	Q V				
17+50	0.0037	0.00	Q V				
17+55	0.0037	0.00	Q V				
18+ 0	0.0037	0.00	Q V				
18+ 5	0.0037	0.00	Q V				
18+10	0.0037	0.00	Q V				
18+15	0.0037	0.00	Q V				
18+20	0.0037	0.00	Q V				
18+25	0.0037	0.00	Q V				

18+30	0.0037	0.00	Q	V				
18+35	0.0037	0.00	Q	V				
18+40	0.0037	0.00	Q	V				
18+45	0.0037	0.00	Q	V				
18+50	0.0037	0.00	Q	V				
18+55	0.0037	0.00	Q	V				
19+ 0	0.0037	0.00	Q	V				
19+ 5	0.0037	0.00	Q	V				
19+10	0.0037	0.00	Q	V				
19+15	0.0037	0.00	Q	V				
19+20	0.0038	0.00	Q	V				
19+25	0.0038	0.00	Q	V				
19+30	0.0038	0.00	Q	V				
19+35	0.0038	0.00	Q	V				
19+40	0.0038	0.00	Q	V				
19+45	0.0038	0.00	Q	V				
19+50	0.0038	0.00	Q	V				
19+55	0.0038	0.00	Q	V				
20+ 0	0.0038	0.00	Q	V				
20+ 5	0.0038	0.00	Q	V				
20+10	0.0038	0.00	Q	V				
20+15	0.0038	0.00	Q	V				
20+20	0.0038	0.00	Q	V				
20+25	0.0038	0.00	Q	V				
20+30	0.0038	0.00	Q	V				
20+35	0.0038	0.00	Q	V				
20+40	0.0038	0.00	Q	V				
20+45	0.0038	0.00	Q	V				
20+50	0.0038	0.00	Q	V				
20+55	0.0038	0.00	Q	V				
21+ 0	0.0038	0.00	Q	V				
21+ 5	0.0038	0.00	Q	V				
21+10	0.0038	0.00	Q	V				
21+15	0.0038	0.00	Q	V				
21+20	0.0038	0.00	Q	V				
21+25	0.0038	0.00	Q	V				
21+30	0.0038	0.00	Q	V				
21+35	0.0039	0.00	Q	V				
21+40	0.0039	0.00	Q	V				
21+45	0.0039	0.00	Q	V				
21+50	0.0039	0.00	Q	V				
21+55	0.0039	0.00	Q	V				
22+ 0	0.0039	0.00	Q	V				
22+ 5	0.0039	0.00	Q	V				
22+10	0.0039	0.00	Q	V				
22+15	0.0039	0.00	Q	V				
22+20	0.0039	0.00	Q	V				
22+25	0.0039	0.00	Q	V				
22+30	0.0039	0.00	Q	V				
22+35	0.0039	0.00	Q	V				
22+40	0.0039	0.00	Q	V				
22+45	0.0039	0.00	Q	V				
22+50	0.0039	0.00	Q	V				
22+55	0.0039	0.00	Q	V				
23+ 0	0.0039	0.00	Q	V				
23+ 5	0.0039	0.00	Q	V				
23+10	0.0039	0.00	Q	V				
23+15	0.0039	0.00	Q	V				
23+20	0.0039	0.00	Q	V				
23+25	0.0039	0.00	Q	V				
23+30	0.0039	0.00	Q	V				
23+35	0.0039	0.00	Q	V				
23+40	0.0039	0.00	Q	V				
23+45	0.0039	0.00	Q	V				
23+50	0.0039	0.00	Q	V				

23+55	0.0039	0.00	Q	V				
24+ 0	0.0039	0.00	Q	V				
24+ 5	0.0039	0.00	Q	V				
24+10	0.0039	0.00	Q	V				
24+15	0.0039	0.00	Q	V				
24+20	0.0040	0.00	Q	V				
24+25	0.0040	0.00	Q	V				
24+30	0.0040	0.00	Q	V				
24+35	0.0040	0.00	Q	V				
24+40	0.0040	0.00	Q	V				
24+45	0.0040	0.00	Q	V				
24+50	0.0040	0.00	Q	V				
24+55	0.0040	0.00	Q	V				
25+ 0	0.0040	0.00	Q	V				
25+ 5	0.0040	0.00	Q	V				
25+10	0.0040	0.00	Q	V				
25+15	0.0040	0.00	Q	V				
25+20	0.0041	0.00	Q	V				
25+25	0.0041	0.00	Q	V				
25+30	0.0041	0.00	Q	V				
25+35	0.0041	0.00	Q	V				
25+40	0.0041	0.00	Q	V				
25+45	0.0041	0.00	Q	V				
25+50	0.0041	0.00	Q	V				
25+55	0.0041	0.00	Q	V				
26+ 0	0.0041	0.00	Q	V				
26+ 5	0.0041	0.00	Q	V				
26+10	0.0041	0.00	Q	V				
26+15	0.0041	0.00	Q	V				
26+20	0.0042	0.00	Q	V				
26+25	0.0042	0.00	Q	V				
26+30	0.0042	0.00	Q	V				
26+35	0.0042	0.00	Q	V				
26+40	0.0042	0.00	Q	V				
26+45	0.0042	0.00	Q	V				
26+50	0.0042	0.00	Q	V				
26+55	0.0042	0.00	Q	V				
27+ 0	0.0043	0.00	Q	V				
27+ 5	0.0043	0.00	Q	V				
27+10	0.0043	0.00	Q	V				
27+15	0.0043	0.00	Q	V				
27+20	0.0043	0.00	Q	V				
27+25	0.0043	0.00	Q	V				
27+30	0.0043	0.00	Q	V				
27+35	0.0043	0.00	Q	V				
27+40	0.0044	0.00	Q	V				
27+45	0.0044	0.00	Q	V				
27+50	0.0044	0.00	Q	V				
27+55	0.0044	0.00	Q	V				
28+ 0	0.0044	0.00	Q	V				
28+ 5	0.0044	0.00	Q	V				
28+10	0.0044	0.00	Q	V				
28+15	0.0045	0.00	Q	V				
28+20	0.0045	0.00	Q	V				
28+25	0.0045	0.00	Q	V				
28+30	0.0045	0.00	Q	V				
28+35	0.0045	0.00	Q	V				
28+40	0.0045	0.00	Q	V				
28+45	0.0046	0.00	Q	V				
28+50	0.0046	0.00	Q	V				
28+55	0.0046	0.00	Q	V				
29+ 0	0.0046	0.00	Q	V				
29+ 5	0.0046	0.00	Q	V				
29+10	0.0046	0.00	Q	V				
29+15	0.0047	0.00	Q	V				

29+20	0.0047	0.00	Q	V				
29+25	0.0047	0.00	Q	V				
29+30	0.0047	0.00	Q	V				
29+35	0.0047	0.00	Q	V				
29+40	0.0048	0.00	Q	V				
29+45	0.0048	0.00	Q	V				
29+50	0.0048	0.00	Q	V				
29+55	0.0048	0.00	Q	V				
30+ 0	0.0048	0.00	Q	V				
30+ 5	0.0049	0.00	Q	V				
30+10	0.0049	0.00	Q	V				
30+15	0.0049	0.00	Q	V				
30+20	0.0049	0.00	Q	V				
30+25	0.0049	0.00	Q	V				
30+30	0.0050	0.00	Q	V				
30+35	0.0050	0.00	Q	V				
30+40	0.0050	0.00	Q	V				
30+45	0.0050	0.00	Q	V				
30+50	0.0051	0.00	Q	V				
30+55	0.0051	0.00	Q	V				
31+ 0	0.0051	0.00	Q	V				
31+ 5	0.0051	0.00	Q	V				
31+10	0.0052	0.00	Q	V				
31+15	0.0052	0.00	Q	V				
31+20	0.0052	0.00	Q	V				
31+25	0.0052	0.00	Q	V				
31+30	0.0053	0.00	Q	V				
31+35	0.0053	0.00	Q	V				
31+40	0.0053	0.00	Q	V				
31+45	0.0054	0.00	Q	V				
31+50	0.0054	0.00	Q	V				
31+55	0.0054	0.00	Q	V				
32+ 0	0.0055	0.00	Q	V				
32+ 5	0.0055	0.01	Q	V				
32+10	0.0055	0.01	Q	V				
32+15	0.0056	0.01	Q	V				
32+20	0.0056	0.01	Q	V				
32+25	0.0056	0.01	Q	V				
32+30	0.0057	0.01	Q	V				
32+35	0.0057	0.01	Q	V				
32+40	0.0058	0.01	Q	V				
32+45	0.0058	0.01	Q	V				
32+50	0.0058	0.01	Q	V				
32+55	0.0059	0.01	Q	V				
33+ 0	0.0059	0.01	Q	V				
33+ 5	0.0060	0.01	Q	V				
33+10	0.0060	0.01	Q	V				
33+15	0.0061	0.01	Q	V				
33+20	0.0061	0.01	Q	V				
33+25	0.0062	0.01	Q	V				
33+30	0.0062	0.01	Q	V				
33+35	0.0063	0.01	Q	V				
33+40	0.0063	0.01	Q	V				
33+45	0.0064	0.01	Q	V				
33+50	0.0064	0.01	Q	V				
33+55	0.0065	0.01	Q	V				
34+ 0	0.0065	0.01	Q	V				
34+ 5	0.0066	0.01	Q	V				
34+10	0.0066	0.01	Q	V				
34+15	0.0066	0.01	Q	V				
34+20	0.0067	0.01	Q	V				
34+25	0.0067	0.01	Q	V				
34+30	0.0068	0.01	Q	V				
34+35	0.0068	0.01	Q	V				
34+40	0.0068	0.01	Q	V				

34+45	0.0069	0.01	Q	V			
34+50	0.0069	0.01	Q	V			
34+55	0.0070	0.01	Q	V			
35+ 0	0.0070	0.01	Q	V			
35+ 5	0.0071	0.01	Q	V			
35+10	0.0071	0.01	Q	V			
35+15	0.0072	0.01	Q	V			
35+20	0.0072	0.01	Q	V			
35+25	0.0073	0.01	Q	V			
35+30	0.0073	0.01	Q	V			
35+35	0.0074	0.01	Q	V			
35+40	0.0074	0.01	Q	V			
35+45	0.0075	0.01	Q	V			
35+50	0.0075	0.01	Q	V			
35+55	0.0075	0.01	Q	V			
36+ 0	0.0076	0.01	Q	V			
36+ 5	0.0076	0.01	Q	V			
36+10	0.0077	0.01	Q	V			
36+15	0.0078	0.01	Q	V			
36+20	0.0078	0.01	Q	V			
36+25	0.0079	0.01	Q	V			
36+30	0.0080	0.01	Q	V			
36+35	0.0080	0.01	Q	V			
36+40	0.0081	0.01	Q	V			
36+45	0.0082	0.01	Q	V			
36+50	0.0082	0.01	Q	V			
36+55	0.0083	0.01	Q	V			
37+ 0	0.0084	0.01	Q	V			
37+ 5	0.0085	0.01	Q	V			
37+10	0.0086	0.01	Q	V			
37+15	0.0086	0.01	Q	V			
37+20	0.0087	0.01	Q	V			
37+25	0.0088	0.01	Q	V			
37+30	0.0089	0.01	Q	V			
37+35	0.0090	0.01	Q	V			
37+40	0.0090	0.01	Q	V			
37+45	0.0091	0.01	Q	V			
37+50	0.0091	0.01	Q	V			
37+55	0.0092	0.01	Q	V			
38+ 0	0.0092	0.01	Q	V			
38+ 5	0.0093	0.01	Q	V			
38+10	0.0094	0.01	Q	V			
38+15	0.0094	0.01	Q	V			
38+20	0.0095	0.01	Q	V			
38+25	0.0096	0.01	Q	V			
38+30	0.0096	0.01	Q	V			
38+35	0.0097	0.01	Q	V			
38+40	0.0098	0.01	Q	V			
38+45	0.0098	0.01	Q	V			
38+50	0.0099	0.01	Q	V			
38+55	0.0100	0.01	Q	V			
39+ 0	0.0100	0.01	Q	V			
39+ 5	0.0101	0.01	Q	V			
39+10	0.0101	0.01	Q	V			
39+15	0.0102	0.01	Q	V			
39+20	0.0103	0.01	Q	V			
39+25	0.0103	0.01	Q	V			
39+30	0.0104	0.01	Q	V			
39+35	0.0104	0.01	Q	V			
39+40	0.0105	0.01	Q	V			
39+45	0.0105	0.01	Q	V			
39+50	0.0106	0.01	Q	V			
39+55	0.0106	0.01	Q	V			
40+ 0	0.0107	0.01	Q	V			
40+ 5	0.0107	0.00	Q	V			

40+10	0.0107	0.00 Q		V			
40+15	0.0107	0.00 Q		V			
40+20	0.0107	0.00 Q		V			
40+25	0.0107	0.00 Q		V			
40+30	0.0107	0.00 Q		V			
40+35	0.0107	0.00 Q		V			
40+40	0.0107	0.00 Q		V			
40+45	0.0108	0.00 Q		V			
40+50	0.0108	0.00 Q		V			
40+55	0.0108	0.00 Q		V			
41+ 0	0.0108	0.00 Q		V			
41+ 5	0.0108	0.00 Q		V			
41+10	0.0108	0.00 Q		V			
41+15	0.0108	0.00 Q		V			
41+20	0.0108	0.00 Q		V			
41+25	0.0108	0.00 Q		V			
41+30	0.0109	0.00 Q		V			
41+35	0.0109	0.00 Q		V			
41+40	0.0109	0.00 Q		V			
41+45	0.0109	0.00 Q		V			
41+50	0.0109	0.00 Q		V			
41+55	0.0109	0.00 Q		V			
42+ 0	0.0109	0.00 Q		V			
42+ 5	0.0109	0.00 Q		V			
42+10	0.0109	0.00 Q		V			
42+15	0.0110	0.00 Q		V			
42+20	0.0110	0.00 Q		V			
42+25	0.0110	0.00 Q		V			
42+30	0.0110	0.00 Q		V			
42+35	0.0110	0.00 Q		V			
42+40	0.0110	0.00 Q		V			
42+45	0.0110	0.00 Q		V			
42+50	0.0110	0.00 Q		V			
42+55	0.0110	0.00 Q		V			
43+ 0	0.0110	0.00 Q		V			
43+ 5	0.0110	0.00 Q		V			
43+10	0.0110	0.00 Q		V			
43+15	0.0110	0.00 Q		V			
43+20	0.0110	0.00 Q		V			
43+25	0.0111	0.00 Q		V			
43+30	0.0111	0.00 Q		V			
43+35	0.0111	0.00 Q		V			
43+40	0.0111	0.00 Q		V			
43+45	0.0111	0.00 Q		V			
43+50	0.0111	0.00 Q		V			
43+55	0.0111	0.00 Q		V			
44+ 0	0.0111	0.00 Q		V			
44+ 5	0.0111	0.00 Q		V			
44+10	0.0111	0.00 Q		V			
44+15	0.0111	0.00 Q		V			
44+20	0.0111	0.00 Q		V			
44+25	0.0111	0.00 Q		V			
44+30	0.0112	0.00 Q		V			
44+35	0.0112	0.00 Q		V			
44+40	0.0112	0.00 Q		V			
44+45	0.0112	0.00 Q		V			
44+50	0.0112	0.00 Q		V			
44+55	0.0112	0.00 Q		V			
45+ 0	0.0112	0.00 Q		V			
45+ 5	0.0112	0.00 Q		V			
45+10	0.0112	0.00 Q		V			
45+15	0.0112	0.00 Q		V			
45+20	0.0112	0.00 Q		V			
45+25	0.0112	0.00 Q		V			
45+30	0.0112	0.00 Q		V			

45+35	0.0112	0.00	Q		V			
45+40	0.0112	0.00	Q		V			
45+45	0.0112	0.00	Q		V			
45+50	0.0113	0.00	Q		V			
45+55	0.0113	0.00	Q		V			
46+ 0	0.0113	0.00	Q		V			
46+ 5	0.0113	0.00	Q		V			
46+10	0.0113	0.00	Q		V			
46+15	0.0113	0.00	Q		V			
46+20	0.0113	0.00	Q		V			
46+25	0.0113	0.00	Q		V			
46+30	0.0113	0.00	Q		V			
46+35	0.0113	0.00	Q		V			
46+40	0.0113	0.00	Q		V			
46+45	0.0113	0.00	Q		V			
46+50	0.0113	0.00	Q		V			
46+55	0.0113	0.00	Q		V			
47+ 0	0.0113	0.00	Q		V			
47+ 5	0.0113	0.00	Q		V			
47+10	0.0113	0.00	Q		V			
47+15	0.0113	0.00	Q		V			
47+20	0.0114	0.00	Q		V			
47+25	0.0114	0.00	Q		V			
47+30	0.0114	0.00	Q		V			
47+35	0.0114	0.00	Q		V			
47+40	0.0114	0.00	Q		V			
47+45	0.0114	0.00	Q		V			
47+50	0.0114	0.00	Q		V			
47+55	0.0114	0.00	Q		V			
48+ 0	0.0114	0.00	Q		V			
48+ 5	0.0114	0.00	Q		V			
48+10	0.0114	0.00	Q		V			
48+15	0.0114	0.00	Q		V			
48+20	0.0114	0.00	Q		V			
48+25	0.0115	0.00	Q		V			
48+30	0.0115	0.00	Q		V			
48+35	0.0115	0.00	Q		V			
48+40	0.0115	0.00	Q		V			
48+45	0.0115	0.00	Q		V			
48+50	0.0116	0.00	Q		V			
48+55	0.0116	0.00	Q		V			
49+ 0	0.0116	0.00	Q		V			
49+ 5	0.0117	0.00	Q		V			
49+10	0.0117	0.00	Q		V			
49+15	0.0117	0.00	Q		V			
49+20	0.0117	0.00	Q		V			
49+25	0.0117	0.00	Q		V			
49+30	0.0118	0.00	Q		V			
49+35	0.0118	0.00	Q		V			
49+40	0.0118	0.00	Q		V			
49+45	0.0118	0.00	Q		V			
49+50	0.0118	0.00	Q		V			
49+55	0.0119	0.00	Q		V			
50+ 0	0.0119	0.00	Q		V			
50+ 5	0.0119	0.00	Q		V			
50+10	0.0120	0.00	Q		V			
50+15	0.0120	0.00	Q		V			
50+20	0.0120	0.00	Q		V			
50+25	0.0120	0.00	Q		V			
50+30	0.0121	0.00	Q		V			
50+35	0.0121	0.00	Q		V			
50+40	0.0121	0.00	Q		V			
50+45	0.0122	0.01	Q		V			
50+50	0.0122	0.01	Q		V			
50+55	0.0122	0.01	Q		V			

51+ 0	0.0123	0.01 Q	V		
51+ 5	0.0123	0.01 Q	V		
51+10	0.0123	0.01 Q	V		
51+15	0.0124	0.01 Q	V		
51+20	0.0124	0.01 Q	V		
51+25	0.0124	0.01 Q	V		
51+30	0.0125	0.01 Q	V		
51+35	0.0125	0.01 Q	V		
51+40	0.0125	0.01 Q	V		
51+45	0.0126	0.01 Q	V		
51+50	0.0126	0.01 Q	V		
51+55	0.0127	0.01 Q	V		
52+ 0	0.0127	0.01 Q	V		
52+ 5	0.0127	0.01 Q	V		
52+10	0.0128	0.01 Q	V		
52+15	0.0128	0.01 Q	V		
52+20	0.0129	0.01 Q	V		
52+25	0.0129	0.01 Q	V		
52+30	0.0130	0.01 Q	V		
52+35	0.0130	0.01 Q	V		
52+40	0.0131	0.01 Q	V		
52+45	0.0131	0.01 Q	V		
52+50	0.0132	0.01 Q	V		
52+55	0.0132	0.01 Q	V		
53+ 0	0.0133	0.01 Q	V		
53+ 5	0.0133	0.01 Q	V		
53+10	0.0134	0.01 Q	V		
53+15	0.0134	0.01 Q	V		
53+20	0.0135	0.01 Q	V		
53+25	0.0135	0.01 Q	V		
53+30	0.0135	0.01 Q	V		
53+35	0.0136	0.01 Q	V		
53+40	0.0137	0.01 Q	V		
53+45	0.0137	0.01 Q	V		
53+50	0.0138	0.01 Q	V		
53+55	0.0138	0.01 Q	V		
54+ 0	0.0139	0.01 Q	V		
54+ 5	0.0139	0.01 Q	V		
54+10	0.0140	0.01 Q	V		
54+15	0.0141	0.01 Q	V		
54+20	0.0141	0.01 Q	V		
54+25	0.0142	0.01 Q	V		
54+30	0.0142	0.01 Q	V		
54+35	0.0143	0.01 Q	V		
54+40	0.0144	0.01 Q	V		
54+45	0.0145	0.01 Q	V		
54+50	0.0145	0.01 Q	V		
54+55	0.0146	0.01 Q	V		
55+ 0	0.0147	0.01 Q	V		
55+ 5	0.0147	0.01 Q	V		
55+10	0.0148	0.01 Q	V		
55+15	0.0149	0.01 Q	V		
55+20	0.0149	0.01 Q	V		
55+25	0.0150	0.01 Q	V		
55+30	0.0151	0.01 Q	V		
55+35	0.0152	0.01 Q	V		
55+40	0.0153	0.01 Q	V		
55+45	0.0153	0.01 Q	V		
55+50	0.0154	0.01 Q	V		
55+55	0.0155	0.01 Q	V		
56+ 0	0.0156	0.01 Q	V		
56+ 5	0.0157	0.01 Q	V		
56+10	0.0158	0.01 Q	V		
56+15	0.0159	0.02 Q	V		
56+20	0.0160	0.02 Q	V		

56+25	0.0161	0.02	Q		V		
56+30	0.0162	0.02	Q		V		
56+35	0.0163	0.02	Q		V		
56+40	0.0164	0.02	Q		V		
56+45	0.0165	0.02	Q		V		
56+50	0.0167	0.02	Q		V		
56+55	0.0168	0.02	Q		V		
57+ 0	0.0169	0.02	Q		V		
57+ 5	0.0170	0.02	Q		V		
57+10	0.0172	0.02	Q		V		
57+15	0.0173	0.02	Q		V		
57+20	0.0174	0.02	Q		V		
57+25	0.0176	0.02	Q		V		
57+30	0.0177	0.02	Q		V		
57+35	0.0178	0.02	Q		V		
57+40	0.0180	0.02	Q		V		
57+45	0.0181	0.02	Q		V		
57+50	0.0183	0.02	Q		V		
57+55	0.0184	0.02	Q		V		
58+ 0	0.0186	0.02	Q		V		
58+ 5	0.0187	0.02	Q		V		
58+10	0.0188	0.02	Q		V		
58+15	0.0189	0.02	Q		V		
58+20	0.0190	0.02	Q		V		
58+25	0.0191	0.02	Q		V		
58+30	0.0192	0.02	Q		V		
58+35	0.0193	0.02	Q		V		
58+40	0.0195	0.02	Q		V		
58+45	0.0196	0.02	Q		V		
58+50	0.0198	0.02	Q		V		
58+55	0.0199	0.02	Q		V		
59+ 0	0.0200	0.02	Q		V		
59+ 5	0.0202	0.02	Q		V		
59+10	0.0203	0.02	Q		V		
59+15	0.0204	0.02	Q		V		
59+20	0.0206	0.02	Q		V		
59+25	0.0207	0.02	Q		V		
59+30	0.0208	0.02	Q		V		
59+35	0.0209	0.02	Q		V		
59+40	0.0211	0.02	Q		V		
59+45	0.0212	0.02	Q		V		
59+50	0.0213	0.02	Q		V		
59+55	0.0214	0.02	Q		V		
60+ 0	0.0216	0.02	Q		V		
60+ 5	0.0217	0.02	Q		V		
60+10	0.0219	0.02	Q		V		
60+15	0.0221	0.03	Q		V		
60+20	0.0222	0.03	Q		V		
60+25	0.0224	0.03	Q		V		
60+30	0.0226	0.03	Q		V		
60+35	0.0228	0.03	Q		V		
60+40	0.0230	0.03	Q		V		
60+45	0.0232	0.03	Q		V		
60+50	0.0234	0.03	Q		V		
60+55	0.0236	0.03	Q		V		
61+ 0	0.0238	0.03	Q		V		
61+ 5	0.0240	0.03	Q		V		
61+10	0.0242	0.03	Q		V		
61+15	0.0245	0.03	Q		V		
61+20	0.0247	0.03	Q		V		
61+25	0.0249	0.03	Q		V		
61+30	0.0252	0.03	Q		V		
61+35	0.0253	0.03	Q		V		
61+40	0.0255	0.02	Q		V		
61+45	0.0257	0.02	Q		V		

61+50	0.0258	0.02	Q				V	
61+55	0.0260	0.02	Q				V	
62+ 0	0.0261	0.02	Q				V	
62+ 5	0.0263	0.03	Q				V	
62+10	0.0265	0.03	Q				V	
62+15	0.0267	0.03	Q				V	
62+20	0.0269	0.03	Q				V	
62+25	0.0270	0.03	Q				V	
62+30	0.0272	0.03	Q				V	
62+35	0.0274	0.03	Q				V	
62+40	0.0276	0.03	Q				V	
62+45	0.0278	0.03	Q				V	
62+50	0.0279	0.03	Q				V	
62+55	0.0281	0.03	Q				V	
63+ 0	0.0283	0.03	Q				V	
63+ 5	0.0285	0.02	Q				V	
63+10	0.0286	0.02	Q				V	
63+15	0.0288	0.02	Q				V	
63+20	0.0290	0.02	Q				V	
63+25	0.0291	0.02	Q				V	
63+30	0.0293	0.02	Q				V	
63+35	0.0294	0.02	Q				V	
63+40	0.0295	0.02	Q				V	
63+45	0.0297	0.02	Q				V	
63+50	0.0298	0.02	Q				V	
63+55	0.0299	0.02	Q				V	
64+ 0	0.0301	0.02	Q				V	
64+ 5	0.0301	0.01	Q				V	
64+10	0.0302	0.00	Q				V	
64+15	0.0302	0.00	Q				V	
64+20	0.0302	0.00	Q				V	
64+25	0.0302	0.00	Q				V	
64+30	0.0303	0.00	Q				V	
64+35	0.0303	0.00	Q				V	
64+40	0.0303	0.00	Q				V	
64+45	0.0303	0.00	Q				V	
64+50	0.0304	0.00	Q				V	
64+55	0.0304	0.00	Q				V	
65+ 0	0.0304	0.00	Q				V	
65+ 5	0.0304	0.00	Q				V	
65+10	0.0305	0.00	Q				V	
65+15	0.0305	0.01	Q				V	
65+20	0.0305	0.01	Q				V	
65+25	0.0306	0.01	Q				V	
65+30	0.0306	0.01	Q				V	
65+35	0.0306	0.01	Q				V	
65+40	0.0307	0.01	Q				V	
65+45	0.0307	0.01	Q				V	
65+50	0.0307	0.00	Q				V	
65+55	0.0308	0.00	Q				V	
66+ 0	0.0308	0.00	Q				V	
66+ 5	0.0308	0.00	Q				V	
66+10	0.0308	0.00	Q				V	
66+15	0.0309	0.00	Q				V	
66+20	0.0309	0.00	Q				V	
66+25	0.0309	0.00	Q				V	
66+30	0.0310	0.00	Q				V	
66+35	0.0310	0.00	Q				V	
66+40	0.0310	0.00	Q				V	
66+45	0.0310	0.00	Q				V	
66+50	0.0310	0.00	Q				V	
66+55	0.0311	0.00	Q				V	
67+ 0	0.0311	0.00	Q				V	
67+ 5	0.0311	0.00	Q				V	
67+10	0.0311	0.00	Q				V	

67+15	0.0311	0.00	Q				V
67+20	0.0312	0.00	Q				V
67+25	0.0312	0.00	Q				V
67+30	0.0312	0.00	Q				V
67+35	0.0312	0.00	Q				V
67+40	0.0313	0.00	Q				V
67+45	0.0313	0.00	Q				V
67+50	0.0313	0.00	Q				V
67+55	0.0313	0.00	Q				V
68+ 0	0.0313	0.00	Q				V
68+ 5	0.0313	0.00	Q				V
68+10	0.0314	0.00	Q				V
68+15	0.0314	0.00	Q				V
68+20	0.0314	0.00	Q				V
68+25	0.0314	0.00	Q				V
68+30	0.0314	0.00	Q				V
68+35	0.0315	0.00	Q				V
68+40	0.0315	0.00	Q				V
68+45	0.0315	0.00	Q				V
68+50	0.0315	0.00	Q				V
68+55	0.0315	0.00	Q				V
69+ 0	0.0315	0.00	Q				V
69+ 5	0.0316	0.00	Q				V
69+10	0.0316	0.00	Q				V
69+15	0.0316	0.00	Q				V
69+20	0.0316	0.00	Q				V
69+25	0.0316	0.00	Q				V
69+30	0.0316	0.00	Q				V
69+35	0.0317	0.00	Q				V
69+40	0.0317	0.00	Q				V
69+45	0.0317	0.00	Q				V
69+50	0.0317	0.00	Q				V
69+55	0.0317	0.00	Q				V
70+ 0	0.0318	0.00	Q				V
70+ 5	0.0318	0.00	Q				V
70+10	0.0318	0.00	Q				V
70+15	0.0318	0.00	Q				V
70+20	0.0318	0.00	Q				V
70+25	0.0318	0.00	Q				V
70+30	0.0319	0.00	Q				V
70+35	0.0319	0.00	Q				V
70+40	0.0319	0.00	Q				V
70+45	0.0319	0.00	Q				V
70+50	0.0319	0.00	Q				V
70+55	0.0319	0.00	Q				V
71+ 0	0.0319	0.00	Q				V
71+ 5	0.0320	0.00	Q				V
71+10	0.0320	0.00	Q				V
71+15	0.0320	0.00	Q				V
71+20	0.0320	0.00	Q				V
71+25	0.0320	0.00	Q				V
71+30	0.0320	0.00	Q				V
71+35	0.0320	0.00	Q				V
71+40	0.0321	0.00	Q				V
71+45	0.0321	0.00	Q				V
71+50	0.0321	0.00	Q				V
71+55	0.0321	0.00	Q				V
72+ 0	0.0321	0.00	Q				V
72+ 5	0.0321	0.00	Q				V
72+10	0.0321	0.00	Q				V

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APOST245.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Post-development
24-Hr 5-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.58(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 345.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 97.38(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.065 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.018 Mi.
Difference in elevation = 6.34(Ft.)
Slope along watercourse = 97.0296 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.023 Hr.
Lag time = 1.41 Min.
25% of lag time = 0.35 Min.
40% of lag time = 0.56 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 24 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	2.43	1.41

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	6.58	3.83

STORM EVENT (YEAR) = 5.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 2.430(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 6.580(In)

Point rain (area averaged) = 3.402(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 3.402(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.582 79.00 0.095
 Total Area Entered = 0.58(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 79.0 61.8 0.451 0.095 0.412 1.000 0.412

Sum (F) = 0.412

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.412

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.206

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.824

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	354.985	61.437	0.360
2	0.167	709.970	35.423	0.208
3	0.250	1064.955	3.140	0.018
Sum = 100.000			Sum=	0.587

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.07	0.027	0.731	0.022	0.00
2	0.17	0.07	0.027	0.728	0.022	0.00
3	0.25	0.07	0.027	0.725	0.022	0.00
4	0.33	0.10	0.041	0.722	0.034	0.01
5	0.42	0.10	0.041	0.719	0.034	0.01
6	0.50	0.10	0.041	0.717	0.034	0.01
7	0.58	0.10	0.041	0.714	0.034	0.01
8	0.67	0.10	0.041	0.711	0.034	0.01
9	0.75	0.10	0.041	0.708	0.034	0.01
10	0.83	0.13	0.054	0.705	0.045	0.01
11	0.92	0.13	0.054	0.703	0.045	0.01
12	1.00	0.13	0.054	0.700	0.045	0.01
13	1.08	0.10	0.041	0.697	0.034	0.01
14	1.17	0.10	0.041	0.694	0.034	0.01
15	1.25	0.10	0.041	0.692	0.034	0.01
16	1.33	0.10	0.041	0.689	0.034	0.01
17	1.42	0.10	0.041	0.686	0.034	0.01
18	1.50	0.10	0.041	0.683	0.034	0.01
19	1.58	0.10	0.041	0.681	0.034	0.01
20	1.67	0.10	0.041	0.678	0.034	0.01
21	1.75	0.10	0.041	0.675	0.034	0.01
22	1.83	0.13	0.054	0.672	0.045	0.01
23	1.92	0.13	0.054	0.670	0.045	0.01
24	2.00	0.13	0.054	0.667	0.045	0.01
25	2.08	0.13	0.054	0.664	0.045	0.01
26	2.17	0.13	0.054	0.662	0.045	0.01
27	2.25	0.13	0.054	0.659	0.045	0.01
28	2.33	0.13	0.054	0.656	0.045	0.01
29	2.42	0.13	0.054	0.654	0.045	0.01
30	2.50	0.13	0.054	0.651	0.045	0.01
31	2.58	0.17	0.068	0.648	0.056	0.01
32	2.67	0.17	0.068	0.646	0.056	0.01

33	2.75	0.17	0.068	0.643	0.056	0.01
34	2.83	0.17	0.068	0.640	0.056	0.01
35	2.92	0.17	0.068	0.638	0.056	0.01
36	3.00	0.17	0.068	0.635	0.056	0.01
37	3.08	0.17	0.068	0.632	0.056	0.01
38	3.17	0.17	0.068	0.630	0.056	0.01
39	3.25	0.17	0.068	0.627	0.056	0.01
40	3.33	0.17	0.068	0.625	0.056	0.01
41	3.42	0.17	0.068	0.622	0.056	0.01
42	3.50	0.17	0.068	0.619	0.056	0.01
43	3.58	0.17	0.068	0.617	0.056	0.01
44	3.67	0.17	0.068	0.614	0.056	0.01
45	3.75	0.17	0.068	0.612	0.056	0.01
46	3.83	0.20	0.082	0.609	0.067	0.01
47	3.92	0.20	0.082	0.606	0.067	0.01
48	4.00	0.20	0.082	0.604	0.067	0.01
49	4.08	0.20	0.082	0.601	0.067	0.01
50	4.17	0.20	0.082	0.599	0.067	0.01
51	4.25	0.20	0.082	0.596	0.067	0.01
52	4.33	0.23	0.095	0.594	0.079	0.02
53	4.42	0.23	0.095	0.591	0.079	0.02
54	4.50	0.23	0.095	0.589	0.079	0.02
55	4.58	0.23	0.095	0.586	0.079	0.02
56	4.67	0.23	0.095	0.584	0.079	0.02
57	4.75	0.23	0.095	0.581	0.079	0.02
58	4.83	0.27	0.109	0.579	0.090	0.02
59	4.92	0.27	0.109	0.576	0.090	0.02
60	5.00	0.27	0.109	0.574	0.090	0.02
61	5.08	0.20	0.082	0.571	0.067	0.01
62	5.17	0.20	0.082	0.569	0.067	0.01
63	5.25	0.20	0.082	0.566	0.067	0.01
64	5.33	0.23	0.095	0.564	0.079	0.02
65	5.42	0.23	0.095	0.561	0.079	0.02
66	5.50	0.23	0.095	0.559	0.079	0.02
67	5.58	0.27	0.109	0.556	0.090	0.02
68	5.67	0.27	0.109	0.554	0.090	0.02
69	5.75	0.27	0.109	0.551	0.090	0.02
70	5.83	0.27	0.109	0.549	0.090	0.02
71	5.92	0.27	0.109	0.546	0.090	0.02
72	6.00	0.27	0.109	0.544	0.090	0.02
73	6.08	0.30	0.122	0.542	0.101	0.02
74	6.17	0.30	0.122	0.539	0.101	0.02
75	6.25	0.30	0.122	0.537	0.101	0.02
76	6.33	0.30	0.122	0.534	0.101	0.02
77	6.42	0.30	0.122	0.532	0.101	0.02
78	6.50	0.30	0.122	0.530	0.101	0.02
79	6.58	0.33	0.136	0.527	0.112	0.02
80	6.67	0.33	0.136	0.525	0.112	0.02
81	6.75	0.33	0.136	0.523	0.112	0.02
82	6.83	0.33	0.136	0.520	0.112	0.02
83	6.92	0.33	0.136	0.518	0.112	0.02
84	7.00	0.33	0.136	0.515	0.112	0.02
85	7.08	0.33	0.136	0.513	0.112	0.02
86	7.17	0.33	0.136	0.511	0.112	0.02
87	7.25	0.33	0.136	0.508	0.112	0.02
88	7.33	0.37	0.150	0.506	0.123	0.03
89	7.42	0.37	0.150	0.504	0.123	0.03
90	7.50	0.37	0.150	0.501	0.123	0.03
91	7.58	0.40	0.163	0.499	0.135	0.03
92	7.67	0.40	0.163	0.497	0.135	0.03
93	7.75	0.40	0.163	0.495	0.135	0.03
94	7.83	0.43	0.177	0.492	0.146	0.03
95	7.92	0.43	0.177	0.490	0.146	0.03
96	8.00	0.43	0.177	0.488	0.146	0.03
97	8.08	0.50	0.204	0.486	0.168	0.04

98	8.17	0.50	0.204	0.483	0.168	0.04
99	8.25	0.50	0.204	0.481	0.168	0.04
100	8.33	0.50	0.204	0.479	0.168	0.04
101	8.42	0.50	0.204	0.477	0.168	0.04
102	8.50	0.50	0.204	0.474	0.168	0.04
103	8.58	0.53	0.218	0.472	0.179	0.04
104	8.67	0.53	0.218	0.470	0.179	0.04
105	8.75	0.53	0.218	0.468	0.179	0.04
106	8.83	0.57	0.231	0.465	0.191	0.04
107	8.92	0.57	0.231	0.463	0.191	0.04
108	9.00	0.57	0.231	0.461	0.191	0.04
109	9.08	0.63	0.259	0.459	0.213	0.05
110	9.17	0.63	0.259	0.457	0.213	0.05
111	9.25	0.63	0.259	0.454	0.213	0.05
112	9.33	0.67	0.272	0.452	0.224	0.05
113	9.42	0.67	0.272	0.450	0.224	0.05
114	9.50	0.67	0.272	0.448	0.224	0.05
115	9.58	0.70	0.286	0.446	0.236	0.05
116	9.67	0.70	0.286	0.444	0.236	0.05
117	9.75	0.70	0.286	0.442	0.236	0.05
118	9.83	0.73	0.299	0.439	0.247	0.05
119	9.92	0.73	0.299	0.437	0.247	0.05
120	10.00	0.73	0.299	0.435	0.247	0.05
121	10.08	0.50	0.204	0.433	0.168	0.04
122	10.17	0.50	0.204	0.431	0.168	0.04
123	10.25	0.50	0.204	0.429	0.168	0.04
124	10.33	0.50	0.204	0.427	0.168	0.04
125	10.42	0.50	0.204	0.425	0.168	0.04
126	10.50	0.50	0.204	0.423	0.168	0.04
127	10.58	0.67	0.272	0.421	0.224	0.05
128	10.67	0.67	0.272	0.419	0.224	0.05
129	10.75	0.67	0.272	0.417	0.224	0.05
130	10.83	0.67	0.272	0.415	0.224	0.05
131	10.92	0.67	0.272	0.412	0.224	0.05
132	11.00	0.67	0.272	0.410	0.224	0.05
133	11.08	0.63	0.259	0.408	0.213	0.05
134	11.17	0.63	0.259	0.406	0.213	0.05
135	11.25	0.63	0.259	0.404	0.213	0.05
136	11.33	0.63	0.259	0.402	0.213	0.05
137	11.42	0.63	0.259	0.400	0.213	0.05
138	11.50	0.63	0.259	0.398	0.213	0.05
139	11.58	0.57	0.231	0.396	0.191	0.04
140	11.67	0.57	0.231	0.394	0.191	0.04
141	11.75	0.57	0.231	0.393	0.191	0.04
142	11.83	0.60	0.245	0.391	0.202	0.04
143	11.92	0.60	0.245	0.389	0.202	0.04
144	12.00	0.60	0.245	0.387	0.202	0.04
145	12.08	0.83	0.340	0.385	0.280	0.06
146	12.17	0.83	0.340	0.383	0.280	0.06
147	12.25	0.83	0.340	0.381	0.280	0.06
148	12.33	0.87	0.354	0.379	0.292	0.06
149	12.42	0.87	0.354	0.377	0.292	0.06
150	12.50	0.87	0.354	0.375	0.292	0.06
151	12.58	0.93	0.381	0.373	---	0.01
152	12.67	0.93	0.381	0.371	---	0.01
153	12.75	0.93	0.381	0.370	---	0.01
154	12.83	0.97	0.395	0.368	---	0.03
155	12.92	0.97	0.395	0.366	---	0.03
156	13.00	0.97	0.395	0.364	---	0.03
157	13.08	1.13	0.463	0.362	---	0.10
158	13.17	1.13	0.463	0.360	---	0.10
159	13.25	1.13	0.463	0.358	---	0.10
160	13.33	1.13	0.463	0.357	---	0.11
161	13.42	1.13	0.463	0.355	---	0.11
162	13.50	1.13	0.463	0.353	---	0.11

163	13.58	0.77	0.313	0.351	0.258	0.06
164	13.67	0.77	0.313	0.349	0.258	0.06
165	13.75	0.77	0.313	0.348	0.258	0.06
166	13.83	0.77	0.313	0.346	0.258	0.06
167	13.92	0.77	0.313	0.344	0.258	0.06
168	14.00	0.77	0.313	0.342	0.258	0.06
169	14.08	0.90	0.367	0.341	---	0.03
170	14.17	0.90	0.367	0.339	---	0.03
171	14.25	0.90	0.367	0.337	---	0.03
172	14.33	0.87	0.354	0.335	---	0.02
173	14.42	0.87	0.354	0.334	---	0.02
174	14.50	0.87	0.354	0.332	---	0.02
175	14.58	0.87	0.354	0.330	---	0.02
176	14.67	0.87	0.354	0.329	---	0.03
177	14.75	0.87	0.354	0.327	---	0.03
178	14.83	0.83	0.340	0.325	---	0.01
179	14.92	0.83	0.340	0.324	---	0.02
180	15.00	0.83	0.340	0.322	---	0.02
181	15.08	0.80	0.327	0.320	---	0.01
182	15.17	0.80	0.327	0.319	---	0.01
183	15.25	0.80	0.327	0.317	---	0.01
184	15.33	0.77	0.313	0.315	0.258	0.06
185	15.42	0.77	0.313	0.314	0.258	0.06
186	15.50	0.77	0.313	0.312	---	0.00
187	15.58	0.63	0.259	0.311	0.213	0.05
188	15.67	0.63	0.259	0.309	0.213	0.05
189	15.75	0.63	0.259	0.307	0.213	0.05
190	15.83	0.63	0.259	0.306	0.213	0.05
191	15.92	0.63	0.259	0.304	0.213	0.05
192	16.00	0.63	0.259	0.303	0.213	0.05
193	16.08	0.13	0.054	0.301	0.045	0.01
194	16.17	0.13	0.054	0.300	0.045	0.01
195	16.25	0.13	0.054	0.298	0.045	0.01
196	16.33	0.13	0.054	0.297	0.045	0.01
197	16.42	0.13	0.054	0.295	0.045	0.01
198	16.50	0.13	0.054	0.294	0.045	0.01
199	16.58	0.10	0.041	0.292	0.034	0.01
200	16.67	0.10	0.041	0.291	0.034	0.01
201	16.75	0.10	0.041	0.289	0.034	0.01
202	16.83	0.10	0.041	0.288	0.034	0.01
203	16.92	0.10	0.041	0.286	0.034	0.01
204	17.00	0.10	0.041	0.285	0.034	0.01
205	17.08	0.17	0.068	0.283	0.056	0.01
206	17.17	0.17	0.068	0.282	0.056	0.01
207	17.25	0.17	0.068	0.280	0.056	0.01
208	17.33	0.17	0.068	0.279	0.056	0.01
209	17.42	0.17	0.068	0.278	0.056	0.01
210	17.50	0.17	0.068	0.276	0.056	0.01
211	17.58	0.17	0.068	0.275	0.056	0.01
212	17.67	0.17	0.068	0.273	0.056	0.01
213	17.75	0.17	0.068	0.272	0.056	0.01
214	17.83	0.13	0.054	0.271	0.045	0.01
215	17.92	0.13	0.054	0.269	0.045	0.01
216	18.00	0.13	0.054	0.268	0.045	0.01
217	18.08	0.13	0.054	0.267	0.045	0.01
218	18.17	0.13	0.054	0.265	0.045	0.01
219	18.25	0.13	0.054	0.264	0.045	0.01
220	18.33	0.13	0.054	0.263	0.045	0.01
221	18.42	0.13	0.054	0.262	0.045	0.01
222	18.50	0.13	0.054	0.260	0.045	0.01
223	18.58	0.10	0.041	0.259	0.034	0.01
224	18.67	0.10	0.041	0.258	0.034	0.01
225	18.75	0.10	0.041	0.257	0.034	0.01
226	18.83	0.07	0.027	0.255	0.022	0.00
227	18.92	0.07	0.027	0.254	0.022	0.00

228	19.00	0.07	0.027	0.253	0.022	0.00
229	19.08	0.10	0.041	0.252	0.034	0.01
230	19.17	0.10	0.041	0.251	0.034	0.01
231	19.25	0.10	0.041	0.249	0.034	0.01
232	19.33	0.13	0.054	0.248	0.045	0.01
233	19.42	0.13	0.054	0.247	0.045	0.01
234	19.50	0.13	0.054	0.246	0.045	0.01
235	19.58	0.10	0.041	0.245	0.034	0.01
236	19.67	0.10	0.041	0.244	0.034	0.01
237	19.75	0.10	0.041	0.243	0.034	0.01
238	19.83	0.07	0.027	0.241	0.022	0.00
239	19.92	0.07	0.027	0.240	0.022	0.00
240	20.00	0.07	0.027	0.239	0.022	0.00
241	20.08	0.10	0.041	0.238	0.034	0.01
242	20.17	0.10	0.041	0.237	0.034	0.01
243	20.25	0.10	0.041	0.236	0.034	0.01
244	20.33	0.10	0.041	0.235	0.034	0.01
245	20.42	0.10	0.041	0.234	0.034	0.01
246	20.50	0.10	0.041	0.233	0.034	0.01
247	20.58	0.10	0.041	0.232	0.034	0.01
248	20.67	0.10	0.041	0.231	0.034	0.01
249	20.75	0.10	0.041	0.230	0.034	0.01
250	20.83	0.07	0.027	0.229	0.022	0.00
251	20.92	0.07	0.027	0.228	0.022	0.00
252	21.00	0.07	0.027	0.227	0.022	0.00
253	21.08	0.10	0.041	0.227	0.034	0.01
254	21.17	0.10	0.041	0.226	0.034	0.01
255	21.25	0.10	0.041	0.225	0.034	0.01
256	21.33	0.07	0.027	0.224	0.022	0.00
257	21.42	0.07	0.027	0.223	0.022	0.00
258	21.50	0.07	0.027	0.222	0.022	0.00
259	21.58	0.10	0.041	0.221	0.034	0.01
260	21.67	0.10	0.041	0.221	0.034	0.01
261	21.75	0.10	0.041	0.220	0.034	0.01
262	21.83	0.07	0.027	0.219	0.022	0.00
263	21.92	0.07	0.027	0.218	0.022	0.00
264	22.00	0.07	0.027	0.218	0.022	0.00
265	22.08	0.10	0.041	0.217	0.034	0.01
266	22.17	0.10	0.041	0.216	0.034	0.01
267	22.25	0.10	0.041	0.216	0.034	0.01
268	22.33	0.07	0.027	0.215	0.022	0.00
269	22.42	0.07	0.027	0.214	0.022	0.00
270	22.50	0.07	0.027	0.214	0.022	0.00
271	22.58	0.07	0.027	0.213	0.022	0.00
272	22.67	0.07	0.027	0.212	0.022	0.00
273	22.75	0.07	0.027	0.212	0.022	0.00
274	22.83	0.07	0.027	0.211	0.022	0.00
275	22.92	0.07	0.027	0.211	0.022	0.00
276	23.00	0.07	0.027	0.210	0.022	0.00
277	23.08	0.07	0.027	0.210	0.022	0.00
278	23.17	0.07	0.027	0.209	0.022	0.00
279	23.25	0.07	0.027	0.209	0.022	0.00
280	23.33	0.07	0.027	0.208	0.022	0.00
281	23.42	0.07	0.027	0.208	0.022	0.00
282	23.50	0.07	0.027	0.208	0.022	0.00
283	23.58	0.07	0.027	0.207	0.022	0.00
284	23.67	0.07	0.027	0.207	0.022	0.00
285	23.75	0.07	0.027	0.207	0.022	0.00
286	23.83	0.07	0.027	0.206	0.022	0.00
287	23.92	0.07	0.027	0.206	0.022	0.00
288	24.00	0.07	0.027	0.206	0.022	0.00

Sum = 100.0 Sum = 6.3

Flood volume = Effective rainfall 0.53(In)
times area 0.6(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 2.87(In)

Total soil loss = 0.139(Ac.Ft)
 Total rainfall = 3.40(In)
 Flood volume = 1117.7 Cubic Feet
 Total soil loss = 6069.7 Cubic Feet

 Peak flow rate of this hydrograph = 0.064(CFS)

+++++

24 - HOUR STORM
 Runoff Hydrograph

 Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m) Volume Ac.Ft Q(CFS) 0 2.5 5.0 7.5 10.0

Time(h+m)	Volume	Ac.Ft	Q(CFS)	0	2.5	5.0	7.5	10.0
0+ 5	0.0000	0.00	Q					
0+10	0.0000	0.00	Q					
0+15	0.0000	0.00	Q					
0+20	0.0001	0.00	Q					
0+25	0.0001	0.00	Q					
0+30	0.0001	0.00	Q					
0+35	0.0002	0.00	Q					
0+40	0.0002	0.00	Q					
0+45	0.0002	0.00	Q					
0+50	0.0003	0.01	Q					
0+55	0.0003	0.01	Q					
1+ 0	0.0003	0.01	Q					
1+ 5	0.0004	0.00	Q					
1+10	0.0004	0.00	Q					
1+15	0.0004	0.00	Q					
1+20	0.0005	0.00	Q					
1+25	0.0005	0.00	Q					
1+30	0.0005	0.00	Q					
1+35	0.0005	0.00	Q					
1+40	0.0006	0.00	Q					
1+45	0.0006	0.00	Q					
1+50	0.0006	0.01	Q					
1+55	0.0007	0.01	QV					
2+ 0	0.0007	0.01	QV					
2+ 5	0.0007	0.01	QV					
2+10	0.0008	0.01	QV					
2+15	0.0008	0.01	QV					
2+20	0.0009	0.01	QV					
2+25	0.0009	0.01	QV					
2+30	0.0009	0.01	QV					
2+35	0.0010	0.01	QV					
2+40	0.0010	0.01	QV					
2+45	0.0011	0.01	QV					
2+50	0.0011	0.01	QV					
2+55	0.0012	0.01	QV					
3+ 0	0.0012	0.01	QV					
3+ 5	0.0013	0.01	QV					
3+10	0.0013	0.01	Q V					
3+15	0.0014	0.01	Q V					
3+20	0.0014	0.01	Q V					
3+25	0.0015	0.01	Q V					
3+30	0.0015	0.01	Q V					
3+35	0.0016	0.01	Q V					
3+40	0.0016	0.01	Q V					
3+45	0.0017	0.01	Q V					
3+50	0.0017	0.01	Q V					
3+55	0.0018	0.01	Q V					
4+ 0	0.0018	0.01	Q V					
4+ 5	0.0019	0.01	Q V					

4+10	0.0019	0.01	Q	V				
4+15	0.0020	0.01	Q	V				
4+20	0.0021	0.01	Q	V				
4+25	0.0021	0.01	Q	V				
4+30	0.0022	0.01	Q	V				
4+35	0.0023	0.01	Q	V				
4+40	0.0023	0.01	Q	V				
4+45	0.0024	0.01	Q	V				
4+50	0.0025	0.01	Q	V				
4+55	0.0026	0.01	Q	V				
5+ 0	0.0026	0.01	Q	V				
5+ 5	0.0027	0.01	Q	V				
5+10	0.0028	0.01	Q	V				
5+15	0.0028	0.01	Q	V				
5+20	0.0029	0.01	Q	V				
5+25	0.0029	0.01	Q	V				
5+30	0.0030	0.01	Q	V				
5+35	0.0031	0.01	Q	V				
5+40	0.0032	0.01	Q	V				
5+45	0.0032	0.01	Q	V				
5+50	0.0033	0.01	Q	V				
5+55	0.0034	0.01	Q	V				
6+ 0	0.0035	0.01	Q	V				
6+ 5	0.0036	0.01	Q	V				
6+10	0.0036	0.01	Q	V				
6+15	0.0037	0.01	Q	V				
6+20	0.0038	0.01	Q	V				
6+25	0.0039	0.01	Q	V				
6+30	0.0040	0.01	Q	V				
6+35	0.0041	0.01	Q	V				
6+40	0.0042	0.01	Q	V				
6+45	0.0043	0.01	Q	V				
6+50	0.0044	0.01	Q	V				
6+55	0.0045	0.01	Q	V				
7+ 0	0.0046	0.01	Q	V				
7+ 5	0.0047	0.01	Q	V				
7+10	0.0048	0.01	Q	V				
7+15	0.0049	0.01	Q	V				
7+20	0.0050	0.01	Q	V				
7+25	0.0051	0.02	Q	V				
7+30	0.0052	0.02	Q	V				
7+35	0.0053	0.02	Q	V				
7+40	0.0054	0.02	Q	V				
7+45	0.0055	0.02	Q	V				
7+50	0.0056	0.02	Q	V				
7+55	0.0058	0.02	Q	V				
8+ 0	0.0059	0.02	Q	V				
8+ 5	0.0060	0.02	Q	V				
8+10	0.0062	0.02	Q	V				
8+15	0.0063	0.02	Q	V				
8+20	0.0065	0.02	Q	V				
8+25	0.0066	0.02	Q	V				
8+30	0.0068	0.02	Q	V				
8+35	0.0069	0.02	Q	V				
8+40	0.0071	0.02	Q	V				
8+45	0.0072	0.02	Q	V				
8+50	0.0074	0.02	Q	V				
8+55	0.0075	0.02	Q	V				
9+ 0	0.0077	0.02	Q	V				
9+ 5	0.0079	0.03	Q	V				
9+10	0.0081	0.03	Q	V				
9+15	0.0082	0.03	Q	V				
9+20	0.0084	0.03	Q	V				
9+25	0.0086	0.03	Q	V				
9+30	0.0088	0.03	Q	V				

9+35	0.0090	0.03	Q		V			
9+40	0.0092	0.03	Q		V			
9+45	0.0094	0.03	Q		V			
9+50	0.0096	0.03	Q		V			
9+55	0.0099	0.03	Q		V			
10+ 0	0.0101	0.03	Q		V			
10+ 5	0.0102	0.02	Q		V			
10+10	0.0104	0.02	Q		V			
10+15	0.0105	0.02	Q		V			
10+20	0.0107	0.02	Q		V			
10+25	0.0108	0.02	Q		V			
10+30	0.0110	0.02	Q		V			
10+35	0.0111	0.03	Q		V			
10+40	0.0113	0.03	Q		V			
10+45	0.0115	0.03	Q		V			
10+50	0.0117	0.03	Q		V			
10+55	0.0119	0.03	Q		V			
11+ 0	0.0121	0.03	Q		V			
11+ 5	0.0123	0.03	Q		V			
11+10	0.0125	0.03	Q		V			
11+15	0.0127	0.03	Q		V			
11+20	0.0128	0.03	Q		V			
11+25	0.0130	0.03	Q		V			
11+30	0.0132	0.03	Q		V			
11+35	0.0134	0.02	Q		V			
11+40	0.0135	0.02	Q		V			
11+45	0.0137	0.02	Q		V			
11+50	0.0139	0.02	Q		V			
11+55	0.0141	0.03	Q		V			
12+ 0	0.0142	0.03	Q		V			
12+ 5	0.0144	0.03	Q		V			
12+10	0.0147	0.03	Q		V			
12+15	0.0149	0.04	Q		V			
12+20	0.0152	0.04	Q		V			
12+25	0.0154	0.04	Q		V			
12+30	0.0157	0.04	Q		V			
12+35	0.0158	0.02	Q		V			
12+40	0.0158	0.01	Q		V			
12+45	0.0159	0.01	Q		V			
12+50	0.0160	0.01	Q		V			
12+55	0.0161	0.02	Q		V			
13+ 0	0.0162	0.02	Q		V			
13+ 5	0.0165	0.04	Q		V			
13+10	0.0169	0.06	Q		V			
13+15	0.0173	0.06	Q		V			
13+20	0.0177	0.06	Q		V			
13+25	0.0182	0.06	Q		V			
13+30	0.0186	0.06	Q		V			
13+35	0.0189	0.04	Q		V			
13+40	0.0191	0.03	Q		V			
13+45	0.0194	0.03	Q		V			
13+50	0.0196	0.03	Q		V			
13+55	0.0198	0.03	Q		V			
14+ 0	0.0200	0.03	Q		V			
14+ 5	0.0202	0.02	Q		V			
14+10	0.0203	0.02	Q		V			
14+15	0.0204	0.02	Q		V			
14+20	0.0205	0.01	Q		V			
14+25	0.0206	0.01	Q		V			
14+30	0.0207	0.01	Q		V			
14+35	0.0208	0.01	Q		V			
14+40	0.0209	0.01	Q		V			
14+45	0.0210	0.02	Q		V			
14+50	0.0211	0.01	Q		V			
14+55	0.0211	0.01	Q		V			

15+ 0	0.0212	0.01 Q			V
15+ 5	0.0212	0.01 Q			V
15+10	0.0213	0.00 Q			V
15+15	0.0213	0.01 Q			V
15+20	0.0215	0.02 Q			V
15+25	0.0217	0.03 Q			V
15+30	0.0218	0.01 Q			V
15+35	0.0219	0.02 Q			V
15+40	0.0221	0.03 Q			V
15+45	0.0222	0.03 Q			V
15+50	0.0224	0.03 Q			V
15+55	0.0226	0.03 Q			V
16+ 0	0.0228	0.03 Q			V
16+ 5	0.0229	0.01 Q			V
16+10	0.0229	0.01 Q			V
16+15	0.0230	0.01 Q			V
16+20	0.0230	0.01 Q			V
16+25	0.0231	0.01 Q			V
16+30	0.0231	0.01 Q			V
16+35	0.0231	0.00 Q			V
16+40	0.0232	0.00 Q			V
16+45	0.0232	0.00 Q			V
16+50	0.0232	0.00 Q			V
16+55	0.0232	0.00 Q			V
17+ 0	0.0233	0.00 Q			V
17+ 5	0.0233	0.01 Q			V
17+10	0.0234	0.01 Q			V
17+15	0.0234	0.01 Q			V
17+20	0.0235	0.01 Q			V
17+25	0.0235	0.01 Q			V
17+30	0.0235	0.01 Q			V
17+35	0.0236	0.01 Q			V
17+40	0.0236	0.01 Q			V
17+45	0.0237	0.01 Q			V
17+50	0.0237	0.01 Q			V
17+55	0.0238	0.01 Q			V
18+ 0	0.0238	0.01 Q			V
18+ 5	0.0239	0.01 Q			V
18+10	0.0239	0.01 Q			V
18+15	0.0239	0.01 Q			V
18+20	0.0240	0.01 Q			V
18+25	0.0240	0.01 Q			V
18+30	0.0240	0.01 Q			V
18+35	0.0241	0.00 Q			V
18+40	0.0241	0.00 Q			V
18+45	0.0241	0.00 Q			V
18+50	0.0242	0.00 Q			V
18+55	0.0242	0.00 Q			V
19+ 0	0.0242	0.00 Q			V
19+ 5	0.0242	0.00 Q			V
19+10	0.0243	0.00 Q			V
19+15	0.0243	0.00 Q			V
19+20	0.0243	0.01 Q			V
19+25	0.0244	0.01 Q			V
19+30	0.0244	0.01 Q			V
19+35	0.0244	0.00 Q			V
19+40	0.0245	0.00 Q			V
19+45	0.0245	0.00 Q			V
19+50	0.0245	0.00 Q			V
19+55	0.0245	0.00 Q			V
20+ 0	0.0245	0.00 Q			V
20+ 5	0.0246	0.00 Q			V
20+10	0.0246	0.00 Q			V
20+15	0.0246	0.00 Q			V
20+20	0.0247	0.00 Q			V

20+25	0.0247	0.00	Q				V	
20+30	0.0247	0.00	Q				V	
20+35	0.0247	0.00	Q				V	
20+40	0.0248	0.00	Q				V	
20+45	0.0248	0.00	Q				V	
20+50	0.0248	0.00	Q				V	
20+55	0.0248	0.00	Q				V	
21+ 0	0.0249	0.00	Q				V	
21+ 5	0.0249	0.00	Q				V	
21+10	0.0249	0.00	Q				V	
21+15	0.0249	0.00	Q				V	
21+20	0.0250	0.00	Q				V	
21+25	0.0250	0.00	Q				V	
21+30	0.0250	0.00	Q				V	
21+35	0.0250	0.00	Q				V	
21+40	0.0251	0.00	Q				V	
21+45	0.0251	0.00	Q				V	
21+50	0.0251	0.00	Q				V	
21+55	0.0251	0.00	Q				V	
22+ 0	0.0252	0.00	Q				V	
22+ 5	0.0252	0.00	Q				V	
22+10	0.0252	0.00	Q				V	
22+15	0.0252	0.00	Q				V	
22+20	0.0253	0.00	Q				V	
22+25	0.0253	0.00	Q				V	
22+30	0.0253	0.00	Q				V	
22+35	0.0253	0.00	Q				V	
22+40	0.0253	0.00	Q				V	
22+45	0.0254	0.00	Q				V	
22+50	0.0254	0.00	Q				V	
22+55	0.0254	0.00	Q				V	
23+ 0	0.0254	0.00	Q				V	
23+ 5	0.0254	0.00	Q				V	
23+10	0.0255	0.00	Q				V	
23+15	0.0255	0.00	Q				V	
23+20	0.0255	0.00	Q				V	
23+25	0.0255	0.00	Q				V	
23+30	0.0255	0.00	Q				V	
23+35	0.0256	0.00	Q				V	
23+40	0.0256	0.00	Q				V	
23+45	0.0256	0.00	Q				V	
23+50	0.0256	0.00	Q				V	
23+55	0.0256	0.00	Q				V	
24+ 0	0.0256	0.00	Q				V	
24+ 5	0.0257	0.00	Q				V	
24+10	0.0257	0.00	Q				V	

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: APOST2410.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area A
Post-development
24-Hr 10-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.58(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 345.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 97.38(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.065 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.018 Mi.
Difference in elevation = 6.34(Ft.)
Slope along watercourse = 97.0296 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.030
Lag time = 0.023 Hr.
Lag time = 1.41 Min.
25% of lag time = 0.35 Min.
40% of lag time = 0.56 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 24 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	2.43	1.41

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.58	6.58	3.83

STORM EVENT (YEAR) = 10.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 2.430(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 6.580(In)

Point rain (area averaged) = 4.137(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 4.137(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.582 79.00 0.095
 Total Area Entered = 0.58(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 79.0 61.8 0.451 0.095 0.412 1.000 0.412

Sum (F) = 0.412

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.412

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.206

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.824

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph %	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	354.985	61.437	0.360
2	0.167	709.970	35.423	0.208
3	0.250	1064.955	3.140	0.018
Sum = 100.000			Sum=	0.587

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.07	0.033	0.731	0.027	0.01
2	0.17	0.07	0.033	0.728	0.027	0.01
3	0.25	0.07	0.033	0.725	0.027	0.01
4	0.33	0.10	0.050	0.722	0.041	0.01
5	0.42	0.10	0.050	0.719	0.041	0.01
6	0.50	0.10	0.050	0.717	0.041	0.01
7	0.58	0.10	0.050	0.714	0.041	0.01
8	0.67	0.10	0.050	0.711	0.041	0.01
9	0.75	0.10	0.050	0.708	0.041	0.01
10	0.83	0.13	0.066	0.705	0.055	0.01
11	0.92	0.13	0.066	0.703	0.055	0.01
12	1.00	0.13	0.066	0.700	0.055	0.01
13	1.08	0.10	0.050	0.697	0.041	0.01
14	1.17	0.10	0.050	0.694	0.041	0.01
15	1.25	0.10	0.050	0.692	0.041	0.01
16	1.33	0.10	0.050	0.689	0.041	0.01
17	1.42	0.10	0.050	0.686	0.041	0.01
18	1.50	0.10	0.050	0.683	0.041	0.01
19	1.58	0.10	0.050	0.681	0.041	0.01
20	1.67	0.10	0.050	0.678	0.041	0.01
21	1.75	0.10	0.050	0.675	0.041	0.01
22	1.83	0.13	0.066	0.672	0.055	0.01
23	1.92	0.13	0.066	0.670	0.055	0.01
24	2.00	0.13	0.066	0.667	0.055	0.01
25	2.08	0.13	0.066	0.664	0.055	0.01
26	2.17	0.13	0.066	0.662	0.055	0.01
27	2.25	0.13	0.066	0.659	0.055	0.01
28	2.33	0.13	0.066	0.656	0.055	0.01
29	2.42	0.13	0.066	0.654	0.055	0.01
30	2.50	0.13	0.066	0.651	0.055	0.01
31	2.58	0.17	0.083	0.648	0.068	0.01
32	2.67	0.17	0.083	0.646	0.068	0.01

33	2.75	0.17	0.083	0.643	0.068	0.01
34	2.83	0.17	0.083	0.640	0.068	0.01
35	2.92	0.17	0.083	0.638	0.068	0.01
36	3.00	0.17	0.083	0.635	0.068	0.01
37	3.08	0.17	0.083	0.632	0.068	0.01
38	3.17	0.17	0.083	0.630	0.068	0.01
39	3.25	0.17	0.083	0.627	0.068	0.01
40	3.33	0.17	0.083	0.625	0.068	0.01
41	3.42	0.17	0.083	0.622	0.068	0.01
42	3.50	0.17	0.083	0.619	0.068	0.01
43	3.58	0.17	0.083	0.617	0.068	0.01
44	3.67	0.17	0.083	0.614	0.068	0.01
45	3.75	0.17	0.083	0.612	0.068	0.01
46	3.83	0.20	0.099	0.609	0.082	0.02
47	3.92	0.20	0.099	0.606	0.082	0.02
48	4.00	0.20	0.099	0.604	0.082	0.02
49	4.08	0.20	0.099	0.601	0.082	0.02
50	4.17	0.20	0.099	0.599	0.082	0.02
51	4.25	0.20	0.099	0.596	0.082	0.02
52	4.33	0.23	0.116	0.594	0.095	0.02
53	4.42	0.23	0.116	0.591	0.095	0.02
54	4.50	0.23	0.116	0.589	0.095	0.02
55	4.58	0.23	0.116	0.586	0.095	0.02
56	4.67	0.23	0.116	0.584	0.095	0.02
57	4.75	0.23	0.116	0.581	0.095	0.02
58	4.83	0.27	0.132	0.579	0.109	0.02
59	4.92	0.27	0.132	0.576	0.109	0.02
60	5.00	0.27	0.132	0.574	0.109	0.02
61	5.08	0.20	0.099	0.571	0.082	0.02
62	5.17	0.20	0.099	0.569	0.082	0.02
63	5.25	0.20	0.099	0.566	0.082	0.02
64	5.33	0.23	0.116	0.564	0.095	0.02
65	5.42	0.23	0.116	0.561	0.095	0.02
66	5.50	0.23	0.116	0.559	0.095	0.02
67	5.58	0.27	0.132	0.556	0.109	0.02
68	5.67	0.27	0.132	0.554	0.109	0.02
69	5.75	0.27	0.132	0.551	0.109	0.02
70	5.83	0.27	0.132	0.549	0.109	0.02
71	5.92	0.27	0.132	0.546	0.109	0.02
72	6.00	0.27	0.132	0.544	0.109	0.02
73	6.08	0.30	0.149	0.542	0.123	0.03
74	6.17	0.30	0.149	0.539	0.123	0.03
75	6.25	0.30	0.149	0.537	0.123	0.03
76	6.33	0.30	0.149	0.534	0.123	0.03
77	6.42	0.30	0.149	0.532	0.123	0.03
78	6.50	0.30	0.149	0.530	0.123	0.03
79	6.58	0.33	0.165	0.527	0.136	0.03
80	6.67	0.33	0.165	0.525	0.136	0.03
81	6.75	0.33	0.165	0.523	0.136	0.03
82	6.83	0.33	0.165	0.520	0.136	0.03
83	6.92	0.33	0.165	0.518	0.136	0.03
84	7.00	0.33	0.165	0.515	0.136	0.03
85	7.08	0.33	0.165	0.513	0.136	0.03
86	7.17	0.33	0.165	0.511	0.136	0.03
87	7.25	0.33	0.165	0.508	0.136	0.03
88	7.33	0.37	0.182	0.506	0.150	0.03
89	7.42	0.37	0.182	0.504	0.150	0.03
90	7.50	0.37	0.182	0.501	0.150	0.03
91	7.58	0.40	0.199	0.499	0.164	0.03
92	7.67	0.40	0.199	0.497	0.164	0.03
93	7.75	0.40	0.199	0.495	0.164	0.03
94	7.83	0.43	0.215	0.492	0.177	0.04
95	7.92	0.43	0.215	0.490	0.177	0.04
96	8.00	0.43	0.215	0.488	0.177	0.04
97	8.08	0.50	0.248	0.486	0.205	0.04

98	8.17	0.50	0.248	0.483	0.205	0.04
99	8.25	0.50	0.248	0.481	0.205	0.04
100	8.33	0.50	0.248	0.479	0.205	0.04
101	8.42	0.50	0.248	0.477	0.205	0.04
102	8.50	0.50	0.248	0.474	0.205	0.04
103	8.58	0.53	0.265	0.472	0.218	0.05
104	8.67	0.53	0.265	0.470	0.218	0.05
105	8.75	0.53	0.265	0.468	0.218	0.05
106	8.83	0.57	0.281	0.465	0.232	0.05
107	8.92	0.57	0.281	0.463	0.232	0.05
108	9.00	0.57	0.281	0.461	0.232	0.05
109	9.08	0.63	0.314	0.459	0.259	0.06
110	9.17	0.63	0.314	0.457	0.259	0.06
111	9.25	0.63	0.314	0.454	0.259	0.06
112	9.33	0.67	0.331	0.452	0.273	0.06
113	9.42	0.67	0.331	0.450	0.273	0.06
114	9.50	0.67	0.331	0.448	0.273	0.06
115	9.58	0.70	0.348	0.446	0.286	0.06
116	9.67	0.70	0.348	0.444	0.286	0.06
117	9.75	0.70	0.348	0.442	0.286	0.06
118	9.83	0.73	0.364	0.439	0.300	0.06
119	9.92	0.73	0.364	0.437	0.300	0.06
120	10.00	0.73	0.364	0.435	0.300	0.06
121	10.08	0.50	0.248	0.433	0.205	0.04
122	10.17	0.50	0.248	0.431	0.205	0.04
123	10.25	0.50	0.248	0.429	0.205	0.04
124	10.33	0.50	0.248	0.427	0.205	0.04
125	10.42	0.50	0.248	0.425	0.205	0.04
126	10.50	0.50	0.248	0.423	0.205	0.04
127	10.58	0.67	0.331	0.421	0.273	0.06
128	10.67	0.67	0.331	0.419	0.273	0.06
129	10.75	0.67	0.331	0.417	0.273	0.06
130	10.83	0.67	0.331	0.415	0.273	0.06
131	10.92	0.67	0.331	0.412	0.273	0.06
132	11.00	0.67	0.331	0.410	0.273	0.06
133	11.08	0.63	0.314	0.408	0.259	0.06
134	11.17	0.63	0.314	0.406	0.259	0.06
135	11.25	0.63	0.314	0.404	0.259	0.06
136	11.33	0.63	0.314	0.402	0.259	0.06
137	11.42	0.63	0.314	0.400	0.259	0.06
138	11.50	0.63	0.314	0.398	0.259	0.06
139	11.58	0.57	0.281	0.396	0.232	0.05
140	11.67	0.57	0.281	0.394	0.232	0.05
141	11.75	0.57	0.281	0.393	0.232	0.05
142	11.83	0.60	0.298	0.391	0.246	0.05
143	11.92	0.60	0.298	0.389	0.246	0.05
144	12.00	0.60	0.298	0.387	0.246	0.05
145	12.08	0.83	0.414	0.385	---	0.03
146	12.17	0.83	0.414	0.383	---	0.03
147	12.25	0.83	0.414	0.381	---	0.03
148	12.33	0.87	0.430	0.379	---	0.05
149	12.42	0.87	0.430	0.377	---	0.05
150	12.50	0.87	0.430	0.375	---	0.06
151	12.58	0.93	0.463	0.373	---	0.09
152	12.67	0.93	0.463	0.371	---	0.09
153	12.75	0.93	0.463	0.370	---	0.09
154	12.83	0.97	0.480	0.368	---	0.11
155	12.92	0.97	0.480	0.366	---	0.11
156	13.00	0.97	0.480	0.364	---	0.12
157	13.08	1.13	0.563	0.362	---	0.20
158	13.17	1.13	0.563	0.360	---	0.20
159	13.25	1.13	0.563	0.358	---	0.20
160	13.33	1.13	0.563	0.357	---	0.21
161	13.42	1.13	0.563	0.355	---	0.21
162	13.50	1.13	0.563	0.353	---	0.21

163	13.58	0.77	0.381	0.351	---	0.03
164	13.67	0.77	0.381	0.349	---	0.03
165	13.75	0.77	0.381	0.348	---	0.03
166	13.83	0.77	0.381	0.346	---	0.03
167	13.92	0.77	0.381	0.344	---	0.04
168	14.00	0.77	0.381	0.342	---	0.04
169	14.08	0.90	0.447	0.341	---	0.11
170	14.17	0.90	0.447	0.339	---	0.11
171	14.25	0.90	0.447	0.337	---	0.11
172	14.33	0.87	0.430	0.335	---	0.09
173	14.42	0.87	0.430	0.334	---	0.10
174	14.50	0.87	0.430	0.332	---	0.10
175	14.58	0.87	0.430	0.330	---	0.10
176	14.67	0.87	0.430	0.329	---	0.10
177	14.75	0.87	0.430	0.327	---	0.10
178	14.83	0.83	0.414	0.325	---	0.09
179	14.92	0.83	0.414	0.324	---	0.09
180	15.00	0.83	0.414	0.322	---	0.09
181	15.08	0.80	0.397	0.320	---	0.08
182	15.17	0.80	0.397	0.319	---	0.08
183	15.25	0.80	0.397	0.317	---	0.08
184	15.33	0.77	0.381	0.315	---	0.07
185	15.42	0.77	0.381	0.314	---	0.07
186	15.50	0.77	0.381	0.312	---	0.07
187	15.58	0.63	0.314	0.311	---	0.00
188	15.67	0.63	0.314	0.309	---	0.01
189	15.75	0.63	0.314	0.307	---	0.01
190	15.83	0.63	0.314	0.306	---	0.01
191	15.92	0.63	0.314	0.304	---	0.01
192	16.00	0.63	0.314	0.303	---	0.01
193	16.08	0.13	0.066	0.301	0.055	0.01
194	16.17	0.13	0.066	0.300	0.055	0.01
195	16.25	0.13	0.066	0.298	0.055	0.01
196	16.33	0.13	0.066	0.297	0.055	0.01
197	16.42	0.13	0.066	0.295	0.055	0.01
198	16.50	0.13	0.066	0.294	0.055	0.01
199	16.58	0.10	0.050	0.292	0.041	0.01
200	16.67	0.10	0.050	0.291	0.041	0.01
201	16.75	0.10	0.050	0.289	0.041	0.01
202	16.83	0.10	0.050	0.288	0.041	0.01
203	16.92	0.10	0.050	0.286	0.041	0.01
204	17.00	0.10	0.050	0.285	0.041	0.01
205	17.08	0.17	0.083	0.283	0.068	0.01
206	17.17	0.17	0.083	0.282	0.068	0.01
207	17.25	0.17	0.083	0.280	0.068	0.01
208	17.33	0.17	0.083	0.279	0.068	0.01
209	17.42	0.17	0.083	0.278	0.068	0.01
210	17.50	0.17	0.083	0.276	0.068	0.01
211	17.58	0.17	0.083	0.275	0.068	0.01
212	17.67	0.17	0.083	0.273	0.068	0.01
213	17.75	0.17	0.083	0.272	0.068	0.01
214	17.83	0.13	0.066	0.271	0.055	0.01
215	17.92	0.13	0.066	0.269	0.055	0.01
216	18.00	0.13	0.066	0.268	0.055	0.01
217	18.08	0.13	0.066	0.267	0.055	0.01
218	18.17	0.13	0.066	0.265	0.055	0.01
219	18.25	0.13	0.066	0.264	0.055	0.01
220	18.33	0.13	0.066	0.263	0.055	0.01
221	18.42	0.13	0.066	0.262	0.055	0.01
222	18.50	0.13	0.066	0.260	0.055	0.01
223	18.58	0.10	0.050	0.259	0.041	0.01
224	18.67	0.10	0.050	0.258	0.041	0.01
225	18.75	0.10	0.050	0.257	0.041	0.01
226	18.83	0.07	0.033	0.255	0.027	0.01
227	18.92	0.07	0.033	0.254	0.027	0.01

Total soil loss = 0.164(Ac.Ft)
 Total rainfall = 4.14(In)
 Flood volume = 1605.3 Cubic Feet
 Total soil loss = 7135.5 Cubic Feet

 Peak flow rate of this hydrograph = 0.123(CFS)

+++++

24 - HOUR STORM
 Runoff Hydrograph

 Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m) Volume Ac.Ft Q(CFS) 0 2.5 5.0 7.5 10.0

Time(h+m)	Volume	Ac.Ft	Q(CFS)	0	2.5	5.0	7.5	10.0
0+ 5	0.0000	0.00	Q					
0+10	0.0000	0.00	Q					
0+15	0.0001	0.00	Q					
0+20	0.0001	0.00	Q					
0+25	0.0001	0.01	Q					
0+30	0.0002	0.01	Q					
0+35	0.0002	0.01	Q					
0+40	0.0002	0.01	Q					
0+45	0.0003	0.01	Q					
0+50	0.0003	0.01	Q					
0+55	0.0004	0.01	Q					
1+ 0	0.0004	0.01	Q					
1+ 5	0.0004	0.01	Q					
1+10	0.0005	0.01	Q					
1+15	0.0005	0.01	Q					
1+20	0.0005	0.01	Q					
1+25	0.0006	0.01	Q					
1+30	0.0006	0.01	Q					
1+35	0.0007	0.01	Q					
1+40	0.0007	0.01	Q					
1+45	0.0007	0.01	Q					
1+50	0.0008	0.01	Q					
1+55	0.0008	0.01	Q					
2+ 0	0.0009	0.01	Q					
2+ 5	0.0009	0.01	Q					
2+10	0.0010	0.01	QV					
2+15	0.0010	0.01	QV					
2+20	0.0011	0.01	QV					
2+25	0.0011	0.01	QV					
2+30	0.0011	0.01	QV					
2+35	0.0012	0.01	QV					
2+40	0.0013	0.01	QV					
2+45	0.0013	0.01	QV					
2+50	0.0014	0.01	QV					
2+55	0.0014	0.01	QV					
3+ 0	0.0015	0.01	QV					
3+ 5	0.0016	0.01	QV					
3+10	0.0016	0.01	QV					
3+15	0.0017	0.01	QV					
3+20	0.0017	0.01	QV					
3+25	0.0018	0.01	QV					
3+30	0.0018	0.01	Q V					
3+35	0.0019	0.01	Q V					
3+40	0.0020	0.01	Q V					
3+45	0.0020	0.01	Q V					
3+50	0.0021	0.01	Q V					
3+55	0.0022	0.01	Q V					
4+ 0	0.0022	0.01	Q V					
4+ 5	0.0023	0.01	Q V					

4+10	0.0024	0.01	Q V				
4+15	0.0024	0.01	Q V				
4+20	0.0025	0.01	Q V				
4+25	0.0026	0.01	Q V				
4+30	0.0027	0.01	Q V				
4+35	0.0028	0.01	Q V				
4+40	0.0028	0.01	Q V				
4+45	0.0029	0.01	Q V				
4+50	0.0030	0.01	Q V				
4+55	0.0031	0.01	Q V				
5+ 0	0.0032	0.01	Q V				
5+ 5	0.0033	0.01	Q V				
5+10	0.0034	0.01	Q V				
5+15	0.0034	0.01	Q V				
5+20	0.0035	0.01	Q V				
5+25	0.0036	0.01	Q V				
5+30	0.0037	0.01	Q V				
5+35	0.0038	0.01	Q V				
5+40	0.0039	0.01	Q V				
5+45	0.0039	0.01	Q V				
5+50	0.0040	0.01	Q V				
5+55	0.0041	0.01	Q V				
6+ 0	0.0042	0.01	Q V				
6+ 5	0.0043	0.01	Q V				
6+10	0.0044	0.02	Q V				
6+15	0.0045	0.02	Q V				
6+20	0.0046	0.02	Q V				
6+25	0.0048	0.02	Q V				
6+30	0.0049	0.02	Q V				
6+35	0.0050	0.02	Q V				
6+40	0.0051	0.02	Q V				
6+45	0.0052	0.02	Q V				
6+50	0.0053	0.02	Q V				
6+55	0.0054	0.02	Q V				
7+ 0	0.0056	0.02	Q V				
7+ 5	0.0057	0.02	Q V				
7+10	0.0058	0.02	Q V				
7+15	0.0059	0.02	Q V				
7+20	0.0060	0.02	Q V				
7+25	0.0062	0.02	Q V				
7+30	0.0063	0.02	Q V				
7+35	0.0064	0.02	Q V				
7+40	0.0066	0.02	Q V				
7+45	0.0067	0.02	Q V				
7+50	0.0069	0.02	Q V				
7+55	0.0070	0.02	Q V				
8+ 0	0.0072	0.02	Q V				
8+ 5	0.0073	0.02	Q V				
8+10	0.0075	0.03	Q V				
8+15	0.0077	0.03	Q V				
8+20	0.0079	0.03	Q V				
8+25	0.0080	0.03	Q V				
8+30	0.0082	0.03	Q V				
8+35	0.0084	0.03	Q V				
8+40	0.0086	0.03	Q V				
8+45	0.0088	0.03	Q V				
8+50	0.0090	0.03	Q V				
8+55	0.0092	0.03	Q V				
9+ 0	0.0094	0.03	Q V				
9+ 5	0.0096	0.03	Q V				
9+10	0.0098	0.03	Q V				
9+15	0.0100	0.03	Q V				
9+20	0.0103	0.03	Q V				
9+25	0.0105	0.03	Q V				
9+30	0.0107	0.03	Q V				

9+35	0.0110	0.04	Q	V			
9+40	0.0112	0.04	Q	V			
9+45	0.0115	0.04	Q	V			
9+50	0.0117	0.04	Q	V			
9+55	0.0120	0.04	Q	V			
10+ 0	0.0122	0.04	Q	V			
10+ 5	0.0124	0.03	Q	V			
10+10	0.0126	0.03	Q	V			
10+15	0.0128	0.03	Q	V			
10+20	0.0130	0.03	Q	V			
10+25	0.0132	0.03	Q	V			
10+30	0.0133	0.03	Q	V			
10+35	0.0135	0.03	Q	V			
10+40	0.0138	0.03	Q	V			
10+45	0.0140	0.03	Q	V			
10+50	0.0142	0.03	Q	V			
10+55	0.0145	0.03	Q	V			
11+ 0	0.0147	0.03	Q	V			
11+ 5	0.0149	0.03	Q	V			
11+10	0.0152	0.03	Q	V			
11+15	0.0154	0.03	Q	V			
11+20	0.0156	0.03	Q	V			
11+25	0.0158	0.03	Q	V			
11+30	0.0161	0.03	Q	V			
11+35	0.0163	0.03	Q	V			
11+40	0.0165	0.03	Q	V			
11+45	0.0167	0.03	Q	V			
11+50	0.0169	0.03	Q	V			
11+55	0.0171	0.03	Q	V			
12+ 0	0.0173	0.03	Q	V			
12+ 5	0.0175	0.02	Q	V			
12+10	0.0176	0.02	Q	V			
12+15	0.0177	0.02	Q	V			
12+20	0.0179	0.03	Q	V			
12+25	0.0181	0.03	Q	V			
12+30	0.0183	0.03	Q	V			
12+35	0.0186	0.04	Q	V			
12+40	0.0190	0.05	Q	V			
12+45	0.0194	0.05	Q	V			
12+50	0.0198	0.06	Q	V			
12+55	0.0202	0.07	Q	V			
13+ 0	0.0207	0.07	Q	V			
13+ 5	0.0214	0.10	Q	V			
13+10	0.0222	0.12	Q	V			
13+15	0.0230	0.12	Q	V			
13+20	0.0238	0.12	Q	V			
13+25	0.0247	0.12	Q	V			
13+30	0.0255	0.12	Q	V			
13+35	0.0259	0.06	Q	V			
13+40	0.0261	0.02	Q	V			
13+45	0.0262	0.02	Q	V			
13+50	0.0263	0.02	Q	V			
13+55	0.0265	0.02	Q	V			
14+ 0	0.0266	0.02	Q	V			
14+ 5	0.0270	0.05	Q	V			
14+10	0.0274	0.06	Q	V			
14+15	0.0278	0.06	Q	V			
14+20	0.0282	0.06	Q	V			
14+25	0.0286	0.06	Q	V			
14+30	0.0290	0.06	Q	V			
14+35	0.0294	0.06	Q	V			
14+40	0.0298	0.06	Q	V			
14+45	0.0302	0.06	Q	V			
14+50	0.0306	0.06	Q	V			
14+55	0.0310	0.05	Q	V			

15+ 0	0.0314	0.05 Q			V
15+ 5	0.0317	0.05 Q			V
15+10	0.0320	0.05 Q			V
15+15	0.0323	0.05 Q			V
15+20	0.0326	0.04 Q			V
15+25	0.0329	0.04 Q			V
15+30	0.0332	0.04 Q			V
15+35	0.0333	0.02 Q			V
15+40	0.0333	0.00 Q			V
15+45	0.0333	0.00 Q			V
15+50	0.0334	0.00 Q			V
15+55	0.0334	0.01 Q			V
16+ 0	0.0334	0.01 Q			V
16+ 5	0.0335	0.01 Q			V
16+10	0.0335	0.01 Q			V
16+15	0.0336	0.01 Q			V
16+20	0.0336	0.01 Q			V
16+25	0.0337	0.01 Q			V
16+30	0.0337	0.01 Q			V
16+35	0.0338	0.01 Q			V
16+40	0.0338	0.01 Q			V
16+45	0.0338	0.01 Q			V
16+50	0.0339	0.01 Q			V
16+55	0.0339	0.01 Q			V
17+ 0	0.0339	0.01 Q			V
17+ 5	0.0340	0.01 Q			V
17+10	0.0341	0.01 Q			V
17+15	0.0341	0.01 Q			V
17+20	0.0342	0.01 Q			V
17+25	0.0342	0.01 Q			V
17+30	0.0343	0.01 Q			V
17+35	0.0343	0.01 Q			V
17+40	0.0344	0.01 Q			V
17+45	0.0345	0.01 Q			V
17+50	0.0345	0.01 Q			V
17+55	0.0346	0.01 Q			V
18+ 0	0.0346	0.01 Q			V
18+ 5	0.0347	0.01 Q			V
18+10	0.0347	0.01 Q			V
18+15	0.0348	0.01 Q			V
18+20	0.0348	0.01 Q			V
18+25	0.0348	0.01 Q			V
18+30	0.0349	0.01 Q			V
18+35	0.0349	0.01 Q			V
18+40	0.0350	0.01 Q			V
18+45	0.0350	0.01 Q			V
18+50	0.0350	0.00 Q			V
18+55	0.0351	0.00 Q			V
19+ 0	0.0351	0.00 Q			V
19+ 5	0.0351	0.00 Q			V
19+10	0.0351	0.01 Q			V
19+15	0.0352	0.01 Q			V
19+20	0.0352	0.01 Q			V
19+25	0.0353	0.01 Q			V
19+30	0.0353	0.01 Q			V
19+35	0.0354	0.01 Q			V
19+40	0.0354	0.01 Q			V
19+45	0.0354	0.01 Q			V
19+50	0.0355	0.00 Q			V
19+55	0.0355	0.00 Q			V
20+ 0	0.0355	0.00 Q			V
20+ 5	0.0355	0.00 Q			V
20+10	0.0356	0.01 Q			V
20+15	0.0356	0.01 Q			V
20+20	0.0356	0.01 Q			V

20+25	0.0357	0.01	Q				V
20+30	0.0357	0.01	Q				V
20+35	0.0357	0.01	Q				V
20+40	0.0358	0.01	Q				V
20+45	0.0358	0.01	Q				V
20+50	0.0358	0.00	Q				V
20+55	0.0359	0.00	Q				V
21+ 0	0.0359	0.00	Q				V
21+ 5	0.0359	0.00	Q				V
21+10	0.0360	0.01	Q				V
21+15	0.0360	0.01	Q				V
21+20	0.0360	0.00	Q				V
21+25	0.0360	0.00	Q				V
21+30	0.0361	0.00	Q				V
21+35	0.0361	0.00	Q				V
21+40	0.0361	0.01	Q				V
21+45	0.0362	0.01	Q				V
21+50	0.0362	0.00	Q				V
21+55	0.0362	0.00	Q				V
22+ 0	0.0362	0.00	Q				V
22+ 5	0.0363	0.00	Q				V
22+10	0.0363	0.01	Q				V
22+15	0.0363	0.01	Q				V
22+20	0.0364	0.00	Q				V
22+25	0.0364	0.00	Q				V
22+30	0.0364	0.00	Q				V
22+35	0.0364	0.00	Q				V
22+40	0.0365	0.00	Q				V
22+45	0.0365	0.00	Q				V
22+50	0.0365	0.00	Q				V
22+55	0.0365	0.00	Q				V
23+ 0	0.0366	0.00	Q				V
23+ 5	0.0366	0.00	Q				V
23+10	0.0366	0.00	Q				V
23+15	0.0366	0.00	Q				V
23+20	0.0367	0.00	Q				V
23+25	0.0367	0.00	Q				V
23+30	0.0367	0.00	Q				V
23+35	0.0367	0.00	Q				V
23+40	0.0367	0.00	Q				V
23+45	0.0368	0.00	Q				V
23+50	0.0368	0.00	Q				V
23+55	0.0368	0.00	Q				V
24+ 0	0.0368	0.00	Q				V
24+ 5	0.0369	0.00	Q				V
24+10	0.0369	0.00	Q				V

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: BPOST12.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area B
Post-development
1-Hr 2-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.74(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 284.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 86.63(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.054 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.016 Mi.
Difference in elevation = 1.69(Ft.)
Slope along watercourse = 31.4197 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.015
Lag time = 0.013 Hr.
Lag time = 0.78 Min.
25% of lag time = 0.19 Min.
40% of lag time = 0.31 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 1 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	0.48	0.36

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	1.34	0.99

STORM EVENT (YEAR) = 2.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 0.483(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 1.340(In)

Point rain (area averaged) = 0.483(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 0.483(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.742 55.00 0.792
 Total Area Entered = 0.74(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 55.0 35.0 0.715 0.792 0.205 1.000 0.205

Sum (F) = 0.205

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.205

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.103

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.266

Slope of intensity-duration curve for a 1 hour storm =0.4800

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of lag	Distribution Graph %	Unit Hydrograph (CFS)
1 0.083	645.077	77.129	0.577
2 0.167	1290.154	22.871	0.171
Sum = 100.000		Sum=	0.748

Storm Event 3 Effective Rainfall = 0.092(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Loss rate(In./Hr) Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	4.40	0.048	0.205	0.013	0.04
2	0.17	4.50	0.050	0.205	0.013	0.04
3	0.25	5.40	0.059	0.205	0.016	0.04
4	0.33	5.40	0.059	0.205	0.016	0.04
5	0.42	5.70	0.063	0.205	0.017	0.05
6	0.50	6.40	0.070	0.205	0.019	0.05
7	0.58	7.90	0.087	0.205	0.023	0.06
8	0.67	9.10	0.100	0.205	0.027	0.07
9	0.75	12.80	0.141	0.205	0.038	0.10
10	0.83	25.60	0.282	0.205	---	0.08
11	0.92	7.90	0.087	0.205	0.023	0.06
12	1.00	4.90	0.054	0.205	0.014	0.04
Sum =	100.0			Sum =	0.7	

Flood volume = Effective rainfall 0.06(In)
 times area 0.7(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.04(In)
 Total soil loss = 0.002(Ac.Ft)
 Total rainfall = 0.09(In)
 Flood volume = 152.1 Cubic Feet
 Total soil loss = 95.0 Cubic Feet

Storm Event 2 Effective Rainfall = 0.174(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Loss rate(In./Hr) Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	4.40	0.092	0.205	0.024	0.07

0+45	0.0024	0.07	Q	V				
0+50	0.0029	0.06	Q	V				
0+55	0.0032	0.05	Q	V				
1+ 0	0.0034	0.03	Q	V				
1+ 5	0.0037	0.04	Q	V				
1+10	0.0041	0.05	Q	V				
1+15	0.0045	0.06	Q	V				
1+20	0.0049	0.06	Q	V				
1+25	0.0053	0.06	Q	V				
1+30	0.0058	0.07	Q	V				
1+35	0.0064	0.09	Q	V				
1+40	0.0071	0.10	Q	V				
1+45	0.0075	0.06	Q	V				
1+50	0.0089	0.20	Q	V				
1+55	0.0098	0.13	Q	V				
2+ 0	0.0102	0.06	Q	V				
2+ 5	0.0104	0.03	Q	V				
2+10	0.0107	0.04	Q	V				
2+15	0.0112	0.07	Q	V				
2+20	0.0118	0.08	Q	V				
2+25	0.0124	0.09	Q	V				
2+30	0.0132	0.12	Q	V				
2+35	0.0144	0.17	Q	V				
2+40	0.0160	0.23	Q		V			
2+45	0.0185	0.36	Q			V		
2+50	0.0242	0.83	Q				V	
2+55	0.0267	0.36	Q				V	
3+ 0	0.0273	0.09	Q				V	
3+ 5	0.0274	0.01	Q				V	

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: BPOST15.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area B
Post-development
1-Hr 5-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.74(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 284.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 86.63(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.054 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.016 Mi.
Difference in elevation = 1.69(Ft.)
Slope along watercourse = 31.4197 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.015
Lag time = 0.013 Hr.
Lag time = 0.78 Min.
25% of lag time = 0.19 Min.
40% of lag time = 0.31 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 1 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	0.48	0.36

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	1.34	0.99

STORM EVENT (YEAR) = 5.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 0.483(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 1.340(In)

Point rain (area averaged) = 0.684(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 0.684(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.742 55.00 0.792
 Total Area Entered = 0.74(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 55.0 35.0 0.715 0.792 0.205 1.000 0.205

Sum (F) = 0.205

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.205

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.103

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.266

Slope of intensity-duration curve for a 1 hour storm =0.4800

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of lag Graph %	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph	
1	0.083	645.077	77.129	0.577
2	0.167	1290.154	22.871	0.171
Sum =		100.000	Sum=	0.748

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max Low	Effective (In/Hr)
1	0.08	4.40	0.361 0.205	0.16
2	0.17	4.50	0.369 0.205	0.16
3	0.25	5.40	0.443 0.205	0.24
4	0.33	5.40	0.443 0.205	0.24
5	0.42	5.70	0.468 0.205	0.26
6	0.50	6.40	0.525 0.205	0.32
7	0.58	7.90	0.648 0.205	0.44
8	0.67	9.10	0.747 0.205	0.54
9	0.75	12.80	1.050 0.205	0.84
10	0.83	25.60	2.100 0.205	1.90
11	0.92	7.90	0.648 0.205	0.44
12	1.00	4.90	0.402 0.205	0.20
Sum =	100.0		Sum =	5.7

Flood volume = Effective rainfall 0.48(In)
 times area 0.7(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.21(In)
 Total soil loss = 0.013(Ac.Ft)
 Total rainfall = 0.68(In)
 Flood volume = 1288.8 Cubic Feet
 Total soil loss = 552.7 Cubic Feet

Peak flow rate of this hydrograph = 1.238(CFS)

+++++

1 - HOUR STORM
 Runoff Hydrograph

Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m) Volume Ac.Ft Q(CFS) 0 2.5 5.0 7.5 10.0

0+ 5	0.0006	0.09	Q				
0+10	0.0015	0.12	QV				
0+15	0.0026	0.17	Q V				
0+20	0.0038	0.18	Q V				
0+25	0.0051	0.19	Q V				
0+30	0.0067	0.23	Q V				
0+35	0.0089	0.31	Q	V			
0+40	0.0115	0.39	Q	V			
0+45	0.0155	0.58	Q	V			
0+50	0.0241	1.24	Q			V	
0+55	0.0281	0.58	Q			V	
1+ 0	0.0294	0.19	Q			V	
1+ 5	0.0296	0.03	Q			V	

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: BPOST110.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area B
Post-development
1-Hr 10-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.74(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 284.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 86.63(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.054 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.016 Mi.
Difference in elevation = 1.69(Ft.)
Slope along watercourse = 31.4197 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.015
Lag time = 0.013 Hr.
Lag time = 0.78 Min.
25% of lag time = 0.19 Min.
40% of lag time = 0.31 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 1 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	0.48	0.36

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	1.34	0.99

STORM EVENT (YEAR) = 10.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 0.483(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 1.340(In)

Point rain (area averaged) = 0.836(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 0.836(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.742 55.00 0.792
 Total Area Entered = 0.74(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 55.0 35.0 0.715 0.792 0.205 1.000 0.205

Sum (F) = 0.205

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.205

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.103

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.266

Slope of intensity-duration curve for a 1 hour storm =0.4800

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of lag Graph %	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph	
1	0.083	645.077	77.129	0.577
2	0.167	1290.154	22.871	0.171
Sum =		100.000	Sum=	0.748

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max Low	Effective (In/Hr)
1	0.08	4.40	0.441 0.205	0.24
2	0.17	4.50	0.451 0.205	0.25
3	0.25	5.40	0.541 0.205	0.34
4	0.33	5.40	0.541 0.205	0.34
5	0.42	5.70	0.572 0.205	0.37
6	0.50	6.40	0.642 0.205	0.44
7	0.58	7.90	0.792 0.205	0.59
8	0.67	9.10	0.912 0.205	0.71
9	0.75	12.80	1.283 0.205	1.08
10	0.83	25.60	2.567 0.205	2.36
11	0.92	7.90	0.792 0.205	0.59
12	1.00	4.90	0.491 0.205	0.29
Sum =	100.0		Sum =	7.6

Flood volume = Effective rainfall 0.63(In)
 times area 0.7(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.21(In)
 Total soil loss = 0.013(Ac.Ft)
 Total rainfall = 0.84(In)
 Flood volume = 1697.8 Cubic Feet
 Total soil loss = 552.7 Cubic Feet

Peak flow rate of this hydrograph = 1.547(CFS)

+++++

1 - HOUR STORM
 Runoff Hydrograph

Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m) Volume Ac.Ft Q(CFS) 0 2.5 5.0 7.5 10.0

0+ 5	0.0009	0.14	Q				
0+10	0.0022	0.18	Q V				
0+15	0.0038	0.24	Q V				
0+20	0.0056	0.25	Q V				
0+25	0.0074	0.27	Q V				
0+30	0.0096	0.31	Q V				
0+35	0.0124	0.41	Q V				
0+40	0.0159	0.51	Q V				
0+45	0.0210	0.74	Q V				
0+50	0.0317	1.55	Q			V	
0+55	0.0368	0.74	Q			V	
1+ 0	0.0386	0.27	Q			V	
1+ 5	0.0390	0.05	Q			V	

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: BPOST32.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area B
Post-development
3-Hr 2-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.74(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 284.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 86.63(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.054 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.016 Mi.
Difference in elevation = 1.69(Ft.)
Slope along watercourse = 31.4197 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.015
Lag time = 0.013 Hr.
Lag time = 0.78 Min.
25% of lag time = 0.19 Min.
40% of lag time = 0.31 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 3 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	0.88	0.65

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	2.20	1.63

STORM EVENT (YEAR) = 2.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 0.877(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 2.200(In)

Point rain (area averaged) = 0.877(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 0.877(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.742 55.00 0.792
 Total Area Entered = 0.74(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 55.0 35.0 0.715 0.792 0.205 1.000 0.205

Sum (F) = 0.205

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.205

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.103

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.266

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph %	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	645.077	77.129	0.577
2	0.167	1290.154	22.871	0.171
Sum = 100.000			Sum=	0.748

Storm Event 3 Effective Rainfall = 0.167(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	1.30	0.026	0.205	0.007	0.02
2	0.17	1.30	0.026	0.205	0.007	0.02
3	0.25	1.10	0.022	0.205	0.006	0.02
4	0.33	1.50	0.030	0.205	0.008	0.02
5	0.42	1.50	0.030	0.205	0.008	0.02
6	0.50	1.80	0.036	0.205	0.010	0.03
7	0.58	1.50	0.030	0.205	0.008	0.02
8	0.67	1.80	0.036	0.205	0.010	0.03
9	0.75	1.80	0.036	0.205	0.010	0.03
10	0.83	1.50	0.030	0.205	0.008	0.02
11	0.92	1.60	0.032	0.205	0.009	0.02
12	1.00	1.80	0.036	0.205	0.010	0.03
13	1.08	2.20	0.044	0.205	0.012	0.03
14	1.17	2.20	0.044	0.205	0.012	0.03
15	1.25	2.20	0.044	0.205	0.012	0.03
16	1.33	2.00	0.040	0.205	0.011	0.03
17	1.42	2.60	0.052	0.205	0.014	0.04
18	1.50	2.70	0.054	0.205	0.014	0.04
19	1.58	2.40	0.048	0.205	0.013	0.04
20	1.67	2.70	0.054	0.205	0.014	0.04
21	1.75	3.30	0.066	0.205	0.018	0.05
22	1.83	3.10	0.062	0.205	0.017	0.05
23	1.92	2.90	0.058	0.205	0.015	0.04
24	2.00	3.00	0.060	0.205	0.016	0.04
25	2.08	3.10	0.062	0.205	0.017	0.05
26	2.17	4.20	0.084	0.205	0.022	0.06
27	2.25	5.00	0.100	0.205	0.027	0.07
28	2.33	3.50	0.070	0.205	0.019	0.05
29	2.42	6.80	0.136	0.205	0.036	0.10

30	2.50	7.30	0.146	0.205	0.039	0.11
31	2.58	8.20	0.164	0.205	0.044	0.12
32	2.67	5.90	0.118	0.205	0.031	0.09
33	2.75	2.00	0.040	0.205	0.011	0.03
34	2.83	1.80	0.036	0.205	0.010	0.03
35	2.92	1.80	0.036	0.205	0.010	0.03
36	3.00	0.60	0.012	0.205	0.003	0.01

Sum = 100.0 Sum = 1.5
Flood volume = Effective rainfall 0.12(In)
times area 0.7(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.04(In)
Total soil loss = 0.003(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.17(In)
Flood volume = 329.3 Cubic Feet
Total soil loss = 119.5 Cubic Feet

Storm Event 2 Effective Rainfall = 0.316(In)

Unit	Time	Pattern	Storm Rain	Loss rate(In./Hr)	Effective	
(Hr.)	Percent	(In/Hr)	Max	Low	(In/Hr)	
1	0.08	1.30	0.049	0.205	0.013	0.04
2	0.17	1.30	0.049	0.205	0.013	0.04
3	0.25	1.10	0.042	0.205	0.011	0.03
4	0.33	1.50	0.057	0.205	0.015	0.04
5	0.42	1.50	0.057	0.205	0.015	0.04
6	0.50	1.80	0.068	0.205	0.018	0.05
7	0.58	1.50	0.057	0.205	0.015	0.04
8	0.67	1.80	0.068	0.205	0.018	0.05
9	0.75	1.80	0.068	0.205	0.018	0.05
10	0.83	1.50	0.057	0.205	0.015	0.04
11	0.92	1.60	0.061	0.205	0.016	0.04
12	1.00	1.80	0.068	0.205	0.018	0.05
13	1.08	2.20	0.083	0.205	0.022	0.06
14	1.17	2.20	0.083	0.205	0.022	0.06
15	1.25	2.20	0.083	0.205	0.022	0.06
16	1.33	2.00	0.076	0.205	0.020	0.06
17	1.42	2.60	0.099	0.205	0.026	0.07
18	1.50	2.70	0.102	0.205	0.027	0.08
19	1.58	2.40	0.091	0.205	0.024	0.07
20	1.67	2.70	0.102	0.205	0.027	0.08
21	1.75	3.30	0.125	0.205	0.033	0.09
22	1.83	3.10	0.117	0.205	0.031	0.09
23	1.92	2.90	0.110	0.205	0.029	0.08
24	2.00	3.00	0.114	0.205	0.030	0.08
25	2.08	3.10	0.117	0.205	0.031	0.09
26	2.17	4.20	0.159	0.205	0.042	0.12
27	2.25	5.00	0.189	0.205	0.050	0.14
28	2.33	3.50	0.133	0.205	0.035	0.10
29	2.42	6.80	0.258	0.205	---	0.05
30	2.50	7.30	0.277	0.205	---	0.07
31	2.58	8.20	0.311	0.205	---	0.11
32	2.67	5.90	0.224	0.205	---	0.02
33	2.75	2.00	0.076	0.205	0.020	0.06
34	2.83	1.80	0.068	0.205	0.018	0.05
35	2.92	1.80	0.068	0.205	0.018	0.05
36	3.00	0.60	0.023	0.205	0.006	0.02

Sum = 100.0 Sum = 2.2
Flood volume = Effective rainfall 0.19(In)
times area 0.7(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.13(In)
Total soil loss = 0.008(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.32(In)
Flood volume = 503.5 Cubic Feet
Total soil loss = 346.8 Cubic Feet

0+20	0.0004	0.02 Q				
0+25	0.0005	0.02 Q				
0+30	0.0006	0.02 Q				
0+35	0.0007	0.02 Q				
0+40	0.0009	0.02 Q				
0+45	0.0010	0.02 Q				
0+50	0.0011	0.02 Q				
0+55	0.0012	0.02 QV				
1+ 0	0.0014	0.02 QV				
1+ 5	0.0015	0.02 QV				
1+10	0.0017	0.02 QV				
1+15	0.0019	0.02 QV				
1+20	0.0020	0.02 QV				
1+25	0.0022	0.03 QV				
1+30	0.0024	0.03 Q V				
1+35	0.0026	0.03 Q V				
1+40	0.0028	0.03 Q V				
1+45	0.0030	0.03 Q V				
1+50	0.0033	0.03 Q V				
1+55	0.0035	0.03 Q V				
2+ 0	0.0037	0.03 Q V				
2+ 5	0.0039	0.03 Q V				
2+10	0.0042	0.04 Q V				
2+15	0.0046	0.05 Q V				
2+20	0.0049	0.04 Q V				
2+25	0.0054	0.07 Q V				
2+30	0.0059	0.08 Q V				
2+35	0.0065	0.09 Q V				
2+40	0.0070	0.07 Q V				
2+45	0.0072	0.03 Q V				
2+50	0.0073	0.02 Q V				
2+55	0.0075	0.02 Q V				
3+ 0	0.0075	0.01 Q V				
3+ 5	0.0077	0.02 Q V				
3+10	0.0079	0.03 Q V				
3+15	0.0080	0.02 Q V				
3+20	0.0082	0.03 Q V				
3+25	0.0085	0.03 Q V				
3+30	0.0087	0.04 Q V				
3+35	0.0089	0.03 Q V				
3+40	0.0092	0.04 Q V				
3+45	0.0094	0.04 Q V				
3+50	0.0097	0.03 Q V				
3+55	0.0099	0.03 Q V				
4+ 0	0.0101	0.04 Q V				
4+ 5	0.0104	0.04 Q V				
4+10	0.0108	0.05 Q V				
4+15	0.0111	0.05 Q V				
4+20	0.0114	0.04 Q V				
4+25	0.0117	0.05 Q V				
4+30	0.0121	0.06 Q V				
4+35	0.0125	0.05 Q V				
4+40	0.0128	0.05 Q V				
4+45	0.0133	0.07 Q V				
4+50	0.0137	0.07 Q V				
4+55	0.0142	0.06 Q V				
5+ 0	0.0146	0.06 Q V				
5+ 5	0.0150	0.06 Q V				
5+10	0.0156	0.08 Q V				
5+15	0.0163	0.10 Q V				
5+20	0.0168	0.08 Q V				
5+25	0.0172	0.05 Q V				
5+30	0.0175	0.05 Q V				
5+35	0.0180	0.07 Q V				
5+40	0.0182	0.03 Q V				

5+45	0.0184	0.04	Q		V			
5+50	0.0187	0.04	Q		V			
5+55	0.0190	0.04	Q		V			
6+0	0.0191	0.02	Q		V			
6+5	0.0195	0.06	Q		V			
6+10	0.0200	0.08	Q		V			
6+15	0.0205	0.07	Q		V			
6+20	0.0210	0.08	Q		V			
6+25	0.0216	0.09	Q		V			
6+30	0.0223	0.10	Q		V			
6+35	0.0229	0.09	Q		V			
6+40	0.0236	0.10	Q		V			
6+45	0.0243	0.10	Q		V			
6+50	0.0250	0.09	Q		V			
6+55	0.0256	0.09	Q		V			
7+0	0.0263	0.10	Q		V			
7+5	0.0266	0.04	Q		V			
7+10	0.0267	0.02	Q		V			
7+15	0.0268	0.02	Q		V			
7+20	0.0269	0.01	Q		V			
7+25	0.0272	0.04	Q		V			
7+30	0.0275	0.06	Q		V			
7+35	0.0278	0.04	Q		V			
7+40	0.0282	0.05	Q		V			
7+45	0.0289	0.10	Q		V			
7+50	0.0295	0.09	Q		V			
7+55	0.0300	0.08	Q		V			
8+0	0.0306	0.08	Q		V			
8+5	0.0312	0.09	Q		V			
8+10	0.0323	0.16	Q		V			
8+15	0.0339	0.23	Q		V			
8+20	0.0349	0.15	Q		V			
8+25	0.0371	0.32	Q		V			
8+30	0.0399	0.41	Q		V			
8+35	0.0432	0.48	Q		V			
8+40	0.0456	0.35	Q		V			
8+45	0.0462	0.07	Q		V			
8+50	0.0467	0.08	Q		V			
8+55	0.0474	0.10	Q		V			
9+0	0.0478	0.05	Q		V			
9+5	0.0478	0.01	Q		V			

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: BPOST35.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area B
Post-development
3-Hr 5-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.74(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 284.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 86.63(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.054 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.016 Mi.
Difference in elevation = 1.69(Ft.)
Slope along watercourse = 31.4197 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.015
Lag time = 0.013 Hr.
Lag time = 0.78 Min.
25% of lag time = 0.19 Min.
40% of lag time = 0.31 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 3 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	0.88	0.65

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	2.20	1.63

STORM EVENT (YEAR) = 5.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 0.877(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 2.200(In)

Point rain (area averaged) = 1.187(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 1.187(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.742 55.00 0.792
 Total Area Entered = 0.74(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 55.0 35.0 0.715 0.792 0.205 1.000 0.205

Sum (F) = 0.205

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.205

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.103

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.266

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	645.077	77.129	0.577
2	0.167	1290.154	22.871	0.171
Sum = 100.000			Sum=	0.748

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	1.30	0.185	0.205	0.049	0.14
2	0.17	1.30	0.185	0.205	0.049	0.14
3	0.25	1.10	0.157	0.205	0.042	0.11
4	0.33	1.50	0.214	0.205	---	0.01
5	0.42	1.50	0.214	0.205	---	0.01
6	0.50	1.80	0.256	0.205	---	0.05
7	0.58	1.50	0.214	0.205	---	0.01
8	0.67	1.80	0.256	0.205	---	0.05
9	0.75	1.80	0.256	0.205	---	0.05
10	0.83	1.50	0.214	0.205	---	0.01
11	0.92	1.60	0.228	0.205	---	0.02
12	1.00	1.80	0.256	0.205	---	0.05
13	1.08	2.20	0.313	0.205	---	0.11
14	1.17	2.20	0.313	0.205	---	0.11
15	1.25	2.20	0.313	0.205	---	0.11
16	1.33	2.00	0.285	0.205	---	0.08
17	1.42	2.60	0.370	0.205	---	0.17
18	1.50	2.70	0.385	0.205	---	0.18
19	1.58	2.40	0.342	0.205	---	0.14
20	1.67	2.70	0.385	0.205	---	0.18
21	1.75	3.30	0.470	0.205	---	0.26
22	1.83	3.10	0.442	0.205	---	0.24
23	1.92	2.90	0.413	0.205	---	0.21
24	2.00	3.00	0.427	0.205	---	0.22
25	2.08	3.10	0.442	0.205	---	0.24
26	2.17	4.20	0.598	0.205	---	0.39
27	2.25	5.00	0.712	0.205	---	0.51
28	2.33	3.50	0.498	0.205	---	0.29
29	2.42	6.80	0.968	0.205	---	0.76
30	2.50	7.30	1.040	0.205	---	0.83
31	2.58	8.20	1.168	0.205	---	0.96
32	2.67	5.90	0.840	0.205	---	0.64
33	2.75	2.00	0.285	0.205	---	0.08

34 2.83 1.80 0.256 0.205 --- 0.05
 35 2.92 1.80 0.256 0.205 --- 0.05
 36 3.00 0.60 0.085 0.205 0.023 0.06

Sum = 100.0 Sum = 7.5

Flood volume = Effective rainfall 0.63(In)
 times area 0.7(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.56(In)
 Total soil loss = 0.035(Ac.Ft)
 Total rainfall = 1.19(In)
 Flood volume = 1686.2 Cubic Feet
 Total soil loss = 1510.6 Cubic Feet

 Peak flow rate of this hydrograph = 0.698(CFS)

+++++

3 - HOUR STORM
 Runoff Hydrograph

 Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m)	Volume	Ac.Ft	Q(CFS)	0	2.5	5.0	7.5	10.0
0+5	0.0005	0.08	Q					
0+10	0.0012	0.10	QV					
0+15	0.0019	0.09	QV					
0+20	0.0020	0.02	Q V					
0+25	0.0021	0.01	Q V					
0+30	0.0023	0.03	Q V					
0+35	0.0024	0.01	Q V					
0+40	0.0026	0.03	Q V					
0+45	0.0029	0.04	Q V					
0+50	0.0029	0.01	Q V					
0+55	0.0030	0.01	Q V					
1+0	0.0033	0.03	Q V					
1+5	0.0038	0.07	Q V					
1+10	0.0043	0.08	Q V					
1+15	0.0049	0.08	Q V					
1+20	0.0053	0.06	Q V					
1+25	0.0061	0.11	Q V					
1+30	0.0070	0.13	Q V					
1+35	0.0077	0.11	Q V					
1+40	0.0086	0.13	Q V					
1+45	0.0099	0.18	Q V					
1+50	0.0111	0.18	Q V					
1+55	0.0122	0.16	Q V					
2+0	0.0134	0.16	Q V					
2+5	0.0146	0.17	Q V					
2+10	0.0164	0.27	Q V					
2+15	0.0189	0.36	Q V					
2+20	0.0206	0.26	Q V					
2+25	0.0240	0.49	Q V					
2+30	0.0282	0.61	Q V					
2+35	0.0330	0.70	Q V					
2+40	0.0367	0.53	Q V					
2+45	0.0378	0.15	Q V					
2+50	0.0381	0.04	Q V					
2+55	0.0383	0.04	Q V					
3+0	0.0386	0.04	Q V					
3+5	0.0387	0.01	Q V					

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: BPOST310.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area B
Post-development
3-Hr 10-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.74(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 284.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 86.63(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.054 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.016 Mi.
Difference in elevation = 1.69(Ft.)
Slope along watercourse = 31.4197 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.015
Lag time = 0.013 Hr.
Lag time = 0.78 Min.
25% of lag time = 0.19 Min.
40% of lag time = 0.31 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 3 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	0.88	0.65

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	2.20	1.63

STORM EVENT (YEAR) = 10.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 0.877(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 2.200(In)

Point rain (area averaged) = 1.421(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 1.421(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.742 55.00 0.792
 Total Area Entered = 0.74(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 55.0 35.0 0.715 0.792 0.205 1.000 0.205

Sum (F) = 0.205

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.205

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.103

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.266

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of lag	Distribution Graph %	Unit Hydrograph (CFS)
1 0.083	645.077	77.129	0.577
2 0.167	1290.154	22.871	0.171
Sum = 100.000			Sum= 0.748

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)
1	0.08	1.30	0.222	0.205	0.02
2	0.17	1.30	0.222	0.205	0.02
3	0.25	1.10	0.188	0.205 0.050	0.14
4	0.33	1.50	0.256	0.205	0.05
5	0.42	1.50	0.256	0.205	0.05
6	0.50	1.80	0.307	0.205	0.10
7	0.58	1.50	0.256	0.205	0.05
8	0.67	1.80	0.307	0.205	0.10
9	0.75	1.80	0.307	0.205	0.10
10	0.83	1.50	0.256	0.205	0.05
11	0.92	1.60	0.273	0.205	0.07
12	1.00	1.80	0.307	0.205	0.10
13	1.08	2.20	0.375	0.205	0.17
14	1.17	2.20	0.375	0.205	0.17
15	1.25	2.20	0.375	0.205	0.17
16	1.33	2.00	0.341	0.205	0.14
17	1.42	2.60	0.443	0.205	0.24
18	1.50	2.70	0.460	0.205	0.26
19	1.58	2.40	0.409	0.205	0.20
20	1.67	2.70	0.460	0.205	0.26
21	1.75	3.30	0.563	0.205	0.36
22	1.83	3.10	0.529	0.205	0.32
23	1.92	2.90	0.495	0.205	0.29
24	2.00	3.00	0.512	0.205	0.31
25	2.08	3.10	0.529	0.205	0.32
26	2.17	4.20	0.716	0.205	0.51
27	2.25	5.00	0.853	0.205	0.65
28	2.33	3.50	0.597	0.205	0.39
29	2.42	6.80	1.160	0.205	0.95
30	2.50	7.30	1.245	0.205	1.04
31	2.58	8.20	1.399	0.205	1.19
32	2.67	5.90	1.006	0.205	0.80
33	2.75	2.00	0.341	0.205	0.14

34 2.83 1.80 0.307 0.205 --- 0.10
 35 2.92 1.80 0.307 0.205 --- 0.10
 36 3.00 0.60 0.102 0.205 0.027 0.08

Sum = 100.0 Sum = 10.0

Flood volume = Effective rainfall 0.83(In)
 times area 0.7(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.1(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.59(In)
 Total soil loss = 0.036(Ac.Ft)
 Total rainfall = 1.42(In)
 Flood volume = 2244.7 Cubic Feet
 Total soil loss = 1583.5 Cubic Feet

 Peak flow rate of this hydrograph = 0.867(CFS)

+++++

3 - HOUR STORM
 Runoff Hydrograph

 Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m)	Volume	Ac.Ft	Q(CFS)	0	2.5	5.0	7.5	10.0
0+5	0.0001	0.01	Q					
0+10	0.0002	0.01	Q					
0+15	0.0007	0.08	Q					
0+20	0.0011	0.05	Q					
0+25	0.0013	0.04	QV					
0+30	0.0018	0.07	QV					
0+35	0.0021	0.05	QV					
0+40	0.0026	0.07	Q V					
0+45	0.0031	0.08	Q V					
0+50	0.0034	0.05	Q V					
0+55	0.0038	0.05	Q V					
1+0	0.0042	0.07	Q V					
1+5	0.0050	0.12	Q V					
1+10	0.0059	0.13	Q V					
1+15	0.0068	0.13	Q V					
1+20	0.0075	0.11	Q V					
1+25	0.0086	0.16	Q V					
1+30	0.0099	0.19	Q V					
1+35	0.0111	0.16	Q V					
1+40	0.0123	0.18	Q V					
1+45	0.0140	0.25	Q V					
1+50	0.0157	0.25	Q V					
1+55	0.0173	0.22	Q V					
2+0	0.0188	0.23	Q V					
2+5	0.0205	0.24	Q V					
2+10	0.0229	0.35	Q V					
2+15	0.0261	0.46	Q V					
2+20	0.0284	0.34	Q V					
2+25	0.0326	0.62	Q V					
2+30	0.0379	0.76	Q V					
2+35	0.0439	0.87	Q V					
2+40	0.0485	0.67	Q V					
2+45	0.0499	0.22	Q V					
2+50	0.0505	0.08	Q V					
2+55	0.0510	0.08	Q V					
3+0	0.0514	0.06	Q V					
3+5	0.0515	0.01	Q V					

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: BPOST62.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area B
Post-development
6-Hr 2-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.74(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 284.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 86.63(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.054 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.016 Mi.
Difference in elevation = 1.69(Ft.)
Slope along watercourse = 31.4197 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.015
Lag time = 0.013 Hr.
Lag time = 0.78 Min.
25% of lag time = 0.19 Min.
40% of lag time = 0.31 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 6 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	1.27	0.94

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	3.12	2.32

STORM EVENT (YEAR) = 2.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 1.270(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 3.120(In)

Point rain (area averaged) = 1.270(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 1.270(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.742 55.00 0.792
 Total Area Entered = 0.74(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 55.0 35.0 0.715 0.792 0.205 1.000 0.205

Sum (F) = 0.205

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.205

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.103

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.266

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	645.077	77.129	0.577
2	0.167	1290.154	22.871	0.171
Sum = 100.000			Sum=	0.748

Storm Event 3 Effective Rainfall = 0.241(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.50	0.014	0.205	0.004	0.01
2	0.17	0.60	0.017	0.205	0.005	0.01
3	0.25	0.60	0.017	0.205	0.005	0.01
4	0.33	0.60	0.017	0.205	0.005	0.01
5	0.42	0.60	0.017	0.205	0.005	0.01
6	0.50	0.70	0.020	0.205	0.005	0.01
7	0.58	0.70	0.020	0.205	0.005	0.01
8	0.67	0.70	0.020	0.205	0.005	0.01
9	0.75	0.70	0.020	0.205	0.005	0.01
10	0.83	0.70	0.020	0.205	0.005	0.01
11	0.92	0.70	0.020	0.205	0.005	0.01
12	1.00	0.80	0.023	0.205	0.006	0.02
13	1.08	0.80	0.023	0.205	0.006	0.02
14	1.17	0.80	0.023	0.205	0.006	0.02
15	1.25	0.80	0.023	0.205	0.006	0.02
16	1.33	0.80	0.023	0.205	0.006	0.02
17	1.42	0.80	0.023	0.205	0.006	0.02
18	1.50	0.80	0.023	0.205	0.006	0.02
19	1.58	0.80	0.023	0.205	0.006	0.02
20	1.67	0.80	0.023	0.205	0.006	0.02
21	1.75	0.80	0.023	0.205	0.006	0.02
22	1.83	0.80	0.023	0.205	0.006	0.02
23	1.92	0.80	0.023	0.205	0.006	0.02
24	2.00	0.90	0.026	0.205	0.007	0.02
25	2.08	0.80	0.023	0.205	0.006	0.02
26	2.17	0.90	0.026	0.205	0.007	0.02
27	2.25	0.90	0.026	0.205	0.007	0.02
28	2.33	0.90	0.026	0.205	0.007	0.02
29	2.42	0.90	0.026	0.205	0.007	0.02

30	2.50	0.90	0.026	0.205	0.007	0.02
31	2.58	0.90	0.026	0.205	0.007	0.02
32	2.67	0.90	0.026	0.205	0.007	0.02
33	2.75	1.00	0.029	0.205	0.008	0.02
34	2.83	1.00	0.029	0.205	0.008	0.02
35	2.92	1.00	0.029	0.205	0.008	0.02
36	3.00	1.00	0.029	0.205	0.008	0.02
37	3.08	1.00	0.029	0.205	0.008	0.02
38	3.17	1.10	0.032	0.205	0.008	0.02
39	3.25	1.10	0.032	0.205	0.008	0.02
40	3.33	1.10	0.032	0.205	0.008	0.02
41	3.42	1.20	0.035	0.205	0.009	0.03
42	3.50	1.30	0.038	0.205	0.010	0.03
43	3.58	1.40	0.041	0.205	0.011	0.03
44	3.67	1.40	0.041	0.205	0.011	0.03
45	3.75	1.50	0.043	0.205	0.012	0.03
46	3.83	1.50	0.043	0.205	0.012	0.03
47	3.92	1.60	0.046	0.205	0.012	0.03
48	4.00	1.60	0.046	0.205	0.012	0.03
49	4.08	1.70	0.049	0.205	0.013	0.04
50	4.17	1.80	0.052	0.205	0.014	0.04
51	4.25	1.90	0.055	0.205	0.015	0.04
52	4.33	2.00	0.058	0.205	0.015	0.04
53	4.42	2.10	0.061	0.205	0.016	0.04
54	4.50	2.10	0.061	0.205	0.016	0.04
55	4.58	2.20	0.064	0.205	0.017	0.05
56	4.67	2.30	0.067	0.205	0.018	0.05
57	4.75	2.40	0.069	0.205	0.019	0.05
58	4.83	2.40	0.069	0.205	0.019	0.05
59	4.92	2.50	0.072	0.205	0.019	0.05
60	5.00	2.60	0.075	0.205	0.020	0.06
61	5.08	3.10	0.090	0.205	0.024	0.07
62	5.17	3.60	0.104	0.205	0.028	0.08
63	5.25	3.90	0.113	0.205	0.030	0.08
64	5.33	4.20	0.122	0.205	0.032	0.09
65	5.42	4.70	0.136	0.205	0.036	0.10
66	5.50	5.60	0.162	0.205	0.043	0.12
67	5.58	1.90	0.055	0.205	0.015	0.04
68	5.67	0.90	0.026	0.205	0.007	0.02
69	5.75	0.60	0.017	0.205	0.005	0.01
70	5.83	0.50	0.014	0.205	0.004	0.01
71	5.92	0.30	0.009	0.205	0.002	0.01
72	6.00	0.20	0.006	0.205	0.002	0.00

Sum = 100.0

Sum = 2.1

Flood volume = Effective rainfall 0.18(In)
times area 0.7(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.06(In)
Total soil loss = 0.004(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.24(In)
Flood volume = 476.9 Cubic Feet
Total soil loss = 173.1 Cubic Feet

Storm Event 2 Effective Rainfall = 0.457(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.50	0.027	0.205	0.007	0.02
2	0.17	0.60	0.033	0.205	0.009	0.02
3	0.25	0.60	0.033	0.205	0.009	0.02
4	0.33	0.60	0.033	0.205	0.009	0.02
5	0.42	0.60	0.033	0.205	0.009	0.02
6	0.50	0.70	0.038	0.205	0.010	0.03
7	0.58	0.70	0.038	0.205	0.010	0.03
8	0.67	0.70	0.038	0.205	0.010	0.03

9	0.75	0.70	0.038	0.205	0.010	0.03
10	0.83	0.70	0.038	0.205	0.010	0.03
11	0.92	0.70	0.038	0.205	0.010	0.03
12	1.00	0.80	0.044	0.205	0.012	0.03
13	1.08	0.80	0.044	0.205	0.012	0.03
14	1.17	0.80	0.044	0.205	0.012	0.03
15	1.25	0.80	0.044	0.205	0.012	0.03
16	1.33	0.80	0.044	0.205	0.012	0.03
17	1.42	0.80	0.044	0.205	0.012	0.03
18	1.50	0.80	0.044	0.205	0.012	0.03
19	1.58	0.80	0.044	0.205	0.012	0.03
20	1.67	0.80	0.044	0.205	0.012	0.03
21	1.75	0.80	0.044	0.205	0.012	0.03
22	1.83	0.80	0.044	0.205	0.012	0.03
23	1.92	0.80	0.044	0.205	0.012	0.03
24	2.00	0.90	0.049	0.205	0.013	0.04
25	2.08	0.80	0.044	0.205	0.012	0.03
26	2.17	0.90	0.049	0.205	0.013	0.04
27	2.25	0.90	0.049	0.205	0.013	0.04
28	2.33	0.90	0.049	0.205	0.013	0.04
29	2.42	0.90	0.049	0.205	0.013	0.04
30	2.50	0.90	0.049	0.205	0.013	0.04
31	2.58	0.90	0.049	0.205	0.013	0.04
32	2.67	0.90	0.049	0.205	0.013	0.04
33	2.75	1.00	0.055	0.205	0.015	0.04
34	2.83	1.00	0.055	0.205	0.015	0.04
35	2.92	1.00	0.055	0.205	0.015	0.04
36	3.00	1.00	0.055	0.205	0.015	0.04
37	3.08	1.00	0.055	0.205	0.015	0.04
38	3.17	1.10	0.060	0.205	0.016	0.04
39	3.25	1.10	0.060	0.205	0.016	0.04
40	3.33	1.10	0.060	0.205	0.016	0.04
41	3.42	1.20	0.066	0.205	0.018	0.05
42	3.50	1.30	0.071	0.205	0.019	0.05
43	3.58	1.40	0.077	0.205	0.020	0.06
44	3.67	1.40	0.077	0.205	0.020	0.06
45	3.75	1.50	0.082	0.205	0.022	0.06
46	3.83	1.50	0.082	0.205	0.022	0.06
47	3.92	1.60	0.088	0.205	0.023	0.06
48	4.00	1.60	0.088	0.205	0.023	0.06
49	4.08	1.70	0.093	0.205	0.025	0.07
50	4.17	1.80	0.099	0.205	0.026	0.07
51	4.25	1.90	0.104	0.205	0.028	0.08
52	4.33	2.00	0.110	0.205	0.029	0.08
53	4.42	2.10	0.115	0.205	0.031	0.08
54	4.50	2.10	0.115	0.205	0.031	0.08
55	4.58	2.20	0.121	0.205	0.032	0.09
56	4.67	2.30	0.126	0.205	0.034	0.09
57	4.75	2.40	0.132	0.205	0.035	0.10
58	4.83	2.40	0.132	0.205	0.035	0.10
59	4.92	2.50	0.137	0.205	0.037	0.10
60	5.00	2.60	0.143	0.205	0.038	0.10
61	5.08	3.10	0.170	0.205	0.045	0.12
62	5.17	3.60	0.198	0.205	0.053	0.14
63	5.25	3.90	0.214	0.205	---	0.01
64	5.33	4.20	0.230	0.205	---	0.03
65	5.42	4.70	0.258	0.205	---	0.05
66	5.50	5.60	0.307	0.205	---	0.10
67	5.58	1.90	0.104	0.205	0.028	0.08
68	5.67	0.90	0.049	0.205	0.013	0.04
69	5.75	0.60	0.033	0.205	0.009	0.02
70	5.83	0.50	0.027	0.205	0.007	0.02
71	5.92	0.30	0.016	0.205	0.004	0.01
72	6.00	0.20	0.011	0.205	0.003	0.01
Sum =	100.0			Sum =	3.5	

Flood volume = Effective rainfall 0.29(In)
 times area 0.7(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.17(In)
 Total soil loss = 0.010(Ac.Ft)
 Total rainfall = 0.46(In)
 Flood volume = 779.6 Cubic Feet
 Total soil loss = 451.8 Cubic Feet

Storm Event 1 Effective Rainfall = 1.270(In)

Unit	Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr)		Effective (In/Hr)
				Max	Low	
1	0.08	0.50	0.076	0.205	0.020	0.06
2	0.17	0.60	0.091	0.205	0.024	0.07
3	0.25	0.60	0.091	0.205	0.024	0.07
4	0.33	0.60	0.091	0.205	0.024	0.07
5	0.42	0.60	0.091	0.205	0.024	0.07
6	0.50	0.70	0.107	0.205	0.028	0.08
7	0.58	0.70	0.107	0.205	0.028	0.08
8	0.67	0.70	0.107	0.205	0.028	0.08
9	0.75	0.70	0.107	0.205	0.028	0.08
10	0.83	0.70	0.107	0.205	0.028	0.08
11	0.92	0.70	0.107	0.205	0.028	0.08
12	1.00	0.80	0.122	0.205	0.032	0.09
13	1.08	0.80	0.122	0.205	0.032	0.09
14	1.17	0.80	0.122	0.205	0.032	0.09
15	1.25	0.80	0.122	0.205	0.032	0.09
16	1.33	0.80	0.122	0.205	0.032	0.09
17	1.42	0.80	0.122	0.205	0.032	0.09
18	1.50	0.80	0.122	0.205	0.032	0.09
19	1.58	0.80	0.122	0.205	0.032	0.09
20	1.67	0.80	0.122	0.205	0.032	0.09
21	1.75	0.80	0.122	0.205	0.032	0.09
22	1.83	0.80	0.122	0.205	0.032	0.09
23	1.92	0.80	0.122	0.205	0.032	0.09
24	2.00	0.90	0.137	0.205	0.037	0.10
25	2.08	0.80	0.122	0.205	0.032	0.09
26	2.17	0.90	0.137	0.205	0.037	0.10
27	2.25	0.90	0.137	0.205	0.037	0.10
28	2.33	0.90	0.137	0.205	0.037	0.10
29	2.42	0.90	0.137	0.205	0.037	0.10
30	2.50	0.90	0.137	0.205	0.037	0.10
31	2.58	0.90	0.137	0.205	0.037	0.10
32	2.67	0.90	0.137	0.205	0.037	0.10
33	2.75	1.00	0.152	0.205	0.041	0.11
34	2.83	1.00	0.152	0.205	0.041	0.11
35	2.92	1.00	0.152	0.205	0.041	0.11
36	3.00	1.00	0.152	0.205	0.041	0.11
37	3.08	1.00	0.152	0.205	0.041	0.11
38	3.17	1.10	0.168	0.205	0.045	0.12
39	3.25	1.10	0.168	0.205	0.045	0.12
40	3.33	1.10	0.168	0.205	0.045	0.12
41	3.42	1.20	0.183	0.205	0.049	0.13
42	3.50	1.30	0.198	0.205	0.053	0.15
43	3.58	1.40	0.213	0.205	---	0.01
44	3.67	1.40	0.213	0.205	---	0.01
45	3.75	1.50	0.229	0.205	---	0.02
46	3.83	1.50	0.229	0.205	---	0.02
47	3.92	1.60	0.244	0.205	---	0.04
48	4.00	1.60	0.244	0.205	---	0.04
49	4.08	1.70	0.259	0.205	---	0.05
50	4.17	1.80	0.274	0.205	---	0.07
51	4.25	1.90	0.290	0.205	---	0.08
52	4.33	2.00	0.305	0.205	---	0.10

53	4.42	2.10	0.320	0.205	---	0.11
54	4.50	2.10	0.320	0.205	---	0.11
55	4.58	2.20	0.335	0.205	---	0.13
56	4.67	2.30	0.351	0.205	---	0.15
57	4.75	2.40	0.366	0.205	---	0.16
58	4.83	2.40	0.366	0.205	---	0.16
59	4.92	2.50	0.381	0.205	---	0.18
60	5.00	2.60	0.396	0.205	---	0.19
61	5.08	3.10	0.472	0.205	---	0.27
62	5.17	3.60	0.549	0.205	---	0.34
63	5.25	3.90	0.594	0.205	---	0.39
64	5.33	4.20	0.640	0.205	---	0.43
65	5.42	4.70	0.716	0.205	---	0.51
66	5.50	5.60	0.853	0.205	---	0.65
67	5.58	1.90	0.290	0.205	---	0.08
68	5.67	0.90	0.137	0.205	0.037	0.10
69	5.75	0.60	0.091	0.205	0.024	0.07
70	5.83	0.50	0.076	0.205	0.020	0.06
71	5.92	0.30	0.046	0.205	0.012	0.03
72	6.00	0.20	0.030	0.205	0.008	0.02
Sum =	100.0			Sum =	8.6	

Flood volume = Effective rainfall 0.71(In)
times area 0.7(Ac.)/((In)/(Ft.)) = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.56(In)
Total soil loss = 0.034(Ac.Ft)
Total rainfall = 1.27(In)
Flood volume = 1923.0 Cubic Feet
Total soil loss = 1497.7 Cubic Feet

Peak flow rate of this hydrograph = 0.462(CFS)

+++++

TOTAL OF: 3 6-HOUR STORM EVENTS
Runoff Hydrograph

Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m)	Volume Ac.Ft	Q(CFS)	0	2.5	5.0	7.5	10.0
0+5	0.0000	0.01 Q					
0+10	0.0001	0.01 Q					
0+15	0.0002	0.01 Q					
0+20	0.0002	0.01 Q					
0+25	0.0003	0.01 Q					
0+30	0.0004	0.01 Q					
0+35	0.0005	0.01 Q					
0+40	0.0005	0.01 Q					
0+45	0.0006	0.01 Q					
0+50	0.0007	0.01 Q					
0+55	0.0008	0.01 Q					
1+0	0.0008	0.01 Q					
1+5	0.0009	0.01 Q					
1+10	0.0010	0.01 Q					
1+15	0.0011	0.01 Q					
1+20	0.0012	0.01 Q					
1+25	0.0013	0.01 Q					
1+30	0.0014	0.01 Q					
1+35	0.0015	0.01 Q					
1+40	0.0015	0.01 Q					
1+45	0.0016	0.01 Q					
1+50	0.0017	0.01 Q					
1+55	0.0018	0.01 Q					
2+0	0.0019	0.01 QV					
2+5	0.0020	0.01 QV					

2+10	0.0021	0.01	QV				
2+15	0.0022	0.01	QV				
2+20	0.0023	0.01	QV				
2+25	0.0024	0.01	QV				
2+30	0.0025	0.01	QV				
2+35	0.0026	0.01	QV				
2+40	0.0027	0.01	QV				
2+45	0.0028	0.02	QV				
2+50	0.0029	0.02	QV				
2+55	0.0030	0.02	QV				
3+ 0	0.0031	0.02	QV				
3+ 5	0.0032	0.02	QV				
3+10	0.0033	0.02	QV				
3+15	0.0035	0.02	QV				
3+20	0.0036	0.02	QV				
3+25	0.0037	0.02	Q V				
3+30	0.0039	0.02	Q V				
3+35	0.0040	0.02	Q V				
3+40	0.0042	0.02	Q V				
3+45	0.0043	0.02	Q V				
3+50	0.0045	0.02	Q V				
3+55	0.0047	0.03	Q V				
4+ 0	0.0048	0.03	Q V				
4+ 5	0.0050	0.03	Q V				
4+10	0.0052	0.03	Q V				
4+15	0.0054	0.03	Q V				
4+20	0.0056	0.03	Q V				
4+25	0.0059	0.03	Q V				
4+30	0.0061	0.03	Q V				
4+35	0.0063	0.03	Q V				
4+40	0.0066	0.04	Q V				
4+45	0.0068	0.04	Q V				
4+50	0.0071	0.04	Q V				
4+55	0.0074	0.04	Q V				
5+ 0	0.0077	0.04	Q V				
5+ 5	0.0080	0.05	Q V				
5+10	0.0084	0.06	Q V				
5+15	0.0088	0.06	Q V				
5+20	0.0092	0.07	Q V				
5+25	0.0097	0.07	Q V				
5+30	0.0103	0.09	Q V				
5+35	0.0106	0.04	Q V				
5+40	0.0107	0.02	Q V				
5+45	0.0108	0.01	Q V				
5+50	0.0109	0.01	Q V				
5+55	0.0109	0.01	Q V				
6+ 0	0.0109	0.00	Q V				
6+ 5	0.0110	0.01	Q V				
6+10	0.0111	0.02	Q V				
6+15	0.0113	0.02	Q V				
6+20	0.0114	0.02	Q V				
6+25	0.0115	0.02	Q V				
6+30	0.0117	0.02	Q V				
6+35	0.0118	0.02	Q V				
6+40	0.0119	0.02	Q V				
6+45	0.0121	0.02	Q V				
6+50	0.0122	0.02	Q V				
6+55	0.0124	0.02	Q V				
7+ 0	0.0125	0.02	Q V				
7+ 5	0.0127	0.02	Q V				
7+10	0.0129	0.02	Q V				
7+15	0.0130	0.02	Q V				
7+20	0.0132	0.02	Q V				
7+25	0.0134	0.02	Q V				
7+30	0.0135	0.02	Q V				

7+35	0.0137	0.02	Q	V				
7+40	0.0139	0.02	Q	V				
7+45	0.0140	0.02	Q	V				
7+50	0.0142	0.02	Q	V				
7+55	0.0144	0.02	Q	V				
8+ 0	0.0145	0.03	Q	V				
8+ 5	0.0147	0.02	Q	V				
8+10	0.0149	0.03	Q	V				
8+15	0.0151	0.03	Q	V				
8+20	0.0153	0.03	Q	V				
8+25	0.0155	0.03	Q	V				
8+30	0.0156	0.03	Q	V				
8+35	0.0158	0.03	Q	V				
8+40	0.0160	0.03	Q	V				
8+45	0.0162	0.03	Q	V				
8+50	0.0164	0.03	Q	V				
8+55	0.0166	0.03	Q	V				
9+ 0	0.0168	0.03	Q	V				
9+ 5	0.0171	0.03	Q	V				
9+10	0.0173	0.03	Q	V				
9+15	0.0175	0.03	Q	V				
9+20	0.0177	0.03	Q	V				
9+25	0.0180	0.04	Q	V				
9+30	0.0182	0.04	Q	V				
9+35	0.0185	0.04	Q	V				
9+40	0.0188	0.04	Q	V				
9+45	0.0191	0.04	Q	V				
9+50	0.0194	0.05	Q	V				
9+55	0.0198	0.05	Q	V				
10+ 0	0.0201	0.05	Q	V				
10+ 5	0.0204	0.05	Q	V				
10+10	0.0208	0.05	Q	V				
10+15	0.0212	0.06	Q	V				
10+20	0.0216	0.06	Q	V				
10+25	0.0220	0.06	Q	V				
10+30	0.0225	0.06	Q	V				
10+35	0.0229	0.07	Q	V				
10+40	0.0234	0.07	Q	V				
10+45	0.0239	0.07	Q	V				
10+50	0.0244	0.07	Q	V				
10+55	0.0249	0.07	Q	V				
11+ 0	0.0254	0.08	Q	V				
11+ 5	0.0261	0.09	Q	V				
11+10	0.0268	0.10	Q	V				
11+15	0.0270	0.03	Q	V				
11+20	0.0271	0.02	Q	V				
11+25	0.0273	0.03	Q	V				
11+30	0.0278	0.07	Q	V				
11+35	0.0282	0.06	Q	V				
11+40	0.0285	0.03	Q	V				
11+45	0.0286	0.02	Q	V				
11+50	0.0287	0.02	Q	V				
11+55	0.0288	0.01	Q	V				
12+ 0	0.0288	0.01	Q	V				
12+ 5	0.0291	0.03	Q	V				
12+10	0.0294	0.05	Q	V				
12+15	0.0297	0.05	Q	V				
12+20	0.0301	0.05	Q	V				
12+25	0.0304	0.05	Q	V				
12+30	0.0308	0.06	Q	V				
12+35	0.0312	0.06	Q	V				
12+40	0.0316	0.06	Q	V				
12+45	0.0320	0.06	Q	V				
12+50	0.0324	0.06	Q	V				
12+55	0.0328	0.06	Q	V				

13+ 0	0.0333	0.07 Q		V		
13+ 5	0.0337	0.07 Q		V		
13+10	0.0342	0.07 Q		V		
13+15	0.0347	0.07 Q		V		
13+20	0.0351	0.07 Q		V		
13+25	0.0356	0.07 Q		V		
13+30	0.0360	0.07 Q		V		
13+35	0.0365	0.07 Q		V		
13+40	0.0370	0.07 Q		V		
13+45	0.0374	0.07 Q		V		
13+50	0.0379	0.07 Q		V		
13+55	0.0383	0.07 Q		V		
14+ 0	0.0389	0.07 Q		V		
14+ 5	0.0393	0.07 Q		V		
14+10	0.0398	0.07 Q		V		
14+15	0.0403	0.08 Q		V		
14+20	0.0409	0.08 Q		V		
14+25	0.0414	0.08 Q		V		
14+30	0.0419	0.08 Q		V		
14+35	0.0424	0.08 Q		V		
14+40	0.0429	0.08 Q		V		
14+45	0.0435	0.08 Q		V		
14+50	0.0441	0.08 Q		V		
14+55	0.0447	0.08 Q		V		
15+ 0	0.0452	0.08 Q		V		
15+ 5	0.0458	0.08 Q		V		
15+10	0.0464	0.09 Q		V		
15+15	0.0471	0.09 Q		V		
15+20	0.0477	0.09 Q		V		
15+25	0.0484	0.10 Q		V		
15+30	0.0491	0.11 Q		V		
15+35	0.0493	0.03 Q		V		
15+40	0.0494	0.01 Q		V		
15+45	0.0495	0.01 Q		V		
15+50	0.0496	0.02 Q		V		
15+55	0.0498	0.03 Q		V		
16+ 0	0.0500	0.03 Q		V		
16+ 5	0.0502	0.04 Q		V		
16+10	0.0506	0.05 Q		V		
16+15	0.0510	0.06 Q		V		
16+20	0.0515	0.07 Q		V		
16+25	0.0520	0.08 Q		V		
16+30	0.0526	0.09 Q		V		
16+35	0.0533	0.09 Q		V		
16+40	0.0540	0.11 Q		V		
16+45	0.0548	0.12 Q		V		
16+50	0.0557	0.12 Q		V		
16+55	0.0565	0.13 Q		V		
17+ 0	0.0575	0.14 Q		V		
17+ 5	0.0588	0.19 Q		V		
17+10	0.0605	0.24 Q		V		
17+15	0.0624	0.28 Q		V		
17+20	0.0646	0.32 Q		V		
17+25	0.0672	0.37 Q		V		
17+30	0.0703	0.46 Q		V		
17+35	0.0714	0.16 Q		V		
17+40	0.0719	0.07 Q		V		
17+45	0.0723	0.06 Q		V		
17+50	0.0726	0.04 Q		V		
17+55	0.0728	0.03 Q		V		
18+ 0	0.0729	0.02 Q		V		
18+ 5	0.0730	0.00 Q		V		

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: BPOST65.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area B
Post-development
6-Hr 5-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.74(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 284.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 86.63(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.054 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.016 Mi.
Difference in elevation = 1.69(Ft.)
Slope along watercourse = 31.4197 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.015
Lag time = 0.013 Hr.
Lag time = 0.78 Min.
25% of lag time = 0.19 Min.
40% of lag time = 0.31 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 6 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	1.27	0.94

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	3.12	2.32

STORM EVENT (YEAR) = 5.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 1.270(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 3.120(In)

Point rain (area averaged) = 1.703(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 1.703(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.742 55.00 0.792
 Total Area Entered = 0.74(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 55.0 35.0 0.715 0.792 0.205 1.000 0.205

Sum (F) = 0.205

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.205

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.103

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.266

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	645.077	77.129	0.577
2	0.167	1290.154	22.871	0.171
Sum = 100.000			Sum=	0.748

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.50	0.102	0.205	0.027	0.07
2	0.17	0.60	0.123	0.205	0.033	0.09
3	0.25	0.60	0.123	0.205	0.033	0.09
4	0.33	0.60	0.123	0.205	0.033	0.09
5	0.42	0.60	0.123	0.205	0.033	0.09
6	0.50	0.70	0.143	0.205	0.038	0.10
7	0.58	0.70	0.143	0.205	0.038	0.10
8	0.67	0.70	0.143	0.205	0.038	0.10
9	0.75	0.70	0.143	0.205	0.038	0.10
10	0.83	0.70	0.143	0.205	0.038	0.10
11	0.92	0.70	0.143	0.205	0.038	0.10
12	1.00	0.80	0.164	0.205	0.044	0.12
13	1.08	0.80	0.164	0.205	0.044	0.12
14	1.17	0.80	0.164	0.205	0.044	0.12
15	1.25	0.80	0.164	0.205	0.044	0.12
16	1.33	0.80	0.164	0.205	0.044	0.12
17	1.42	0.80	0.164	0.205	0.044	0.12
18	1.50	0.80	0.164	0.205	0.044	0.12
19	1.58	0.80	0.164	0.205	0.044	0.12
20	1.67	0.80	0.164	0.205	0.044	0.12
21	1.75	0.80	0.164	0.205	0.044	0.12
22	1.83	0.80	0.164	0.205	0.044	0.12
23	1.92	0.80	0.164	0.205	0.044	0.12
24	2.00	0.90	0.184	0.205	0.049	0.13
25	2.08	0.80	0.164	0.205	0.044	0.12
26	2.17	0.90	0.184	0.205	0.049	0.13
27	2.25	0.90	0.184	0.205	0.049	0.13
28	2.33	0.90	0.184	0.205	0.049	0.13
29	2.42	0.90	0.184	0.205	0.049	0.13
30	2.50	0.90	0.184	0.205	0.049	0.13
31	2.58	0.90	0.184	0.205	0.049	0.13
32	2.67	0.90	0.184	0.205	0.049	0.13
33	2.75	1.00	0.204	0.205	0.054	0.15

0+35	0.0032	0.08	QV				
0+40	0.0037	0.08	Q V				
0+45	0.0043	0.08	Q V				
0+50	0.0048	0.08	Q V				
0+55	0.0054	0.08	Q V				
1+ 0	0.0060	0.09	Q V				
1+ 5	0.0066	0.09	Q V				
1+10	0.0072	0.09	Q V				
1+15	0.0078	0.09	Q V				
1+20	0.0084	0.09	Q V				
1+25	0.0091	0.09	Q V				
1+30	0.0097	0.09	Q V				
1+35	0.0103	0.09	Q V				
1+40	0.0109	0.09	Q V				
1+45	0.0115	0.09	Q V				
1+50	0.0121	0.09	Q V				
1+55	0.0128	0.09	Q V				
2+ 0	0.0134	0.10	Q V				
2+ 5	0.0141	0.09	Q V				
2+10	0.0148	0.10	Q V				
2+15	0.0155	0.10	Q V				
2+20	0.0161	0.10	Q V				
2+25	0.0168	0.10	Q V				
2+30	0.0175	0.10	Q V				
2+35	0.0182	0.10	Q V				
2+40	0.0189	0.10	Q V				
2+45	0.0197	0.11	Q V				
2+50	0.0205	0.11	Q V				
2+55	0.0212	0.11	Q V				
3+ 0	0.0220	0.11	Q V				
3+ 5	0.0228	0.11	Q V				
3+10	0.0230	0.04	Q V				
3+15	0.0231	0.01	Q V				
3+20	0.0232	0.01	Q V				
3+25	0.0234	0.03	Q V				
3+30	0.0237	0.04	Q V				
3+35	0.0241	0.06	Q V				
3+40	0.0245	0.06	Q V				
3+45	0.0250	0.07	Q V				
3+50	0.0255	0.08	Q V				
3+55	0.0261	0.09	Q V				
4+ 0	0.0268	0.09	Q V				
4+ 5	0.0275	0.10	Q V				
4+10	0.0283	0.12	Q V				
4+15	0.0292	0.13	Q V				
4+20	0.0302	0.15	Q V				
4+25	0.0314	0.16	Q V				
4+30	0.0325	0.17	Q V				
4+35	0.0338	0.18	Q V				
4+40	0.0351	0.19	Q V				
4+45	0.0365	0.21	Q V				
4+50	0.0380	0.21	Q V				
4+55	0.0396	0.23	Q V				
5+ 0	0.0412	0.24	Q V				
5+ 5	0.0433	0.30	Q V				
5+10	0.0459	0.38	Q V				
5+15	0.0489	0.43	Q V				
5+20	0.0522	0.48	Q V				
5+25	0.0560	0.55	Q V				
5+30	0.0606	0.67	Q V				
5+35	0.0624	0.27	Q V				
5+40	0.0632	0.11	Q V				
5+45	0.0637	0.08	Q V				
5+50	0.0641	0.06	Q V				
5+55	0.0644	0.04	Q V				

6+0	0.0645	0.03 Q				V
6+5	0.0646	0.01 Q				V

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: BPOST610.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area B
Post-development
6-Hr 10-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.74(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 284.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 86.63(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.054 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.016 Mi.
Difference in elevation = 1.69(Ft.)
Slope along watercourse = 31.4197 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.015
Lag time = 0.013 Hr.
Lag time = 0.78 Min.
25% of lag time = 0.19 Min.
40% of lag time = 0.31 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 6 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	1.27	0.94

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	3.12	2.32

STORM EVENT (YEAR) = 10.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 1.270(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 3.120(In)

Point rain (area averaged) = 2.031(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 2.031(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.742 55.00 0.792
 Total Area Entered = 0.74(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 55.0 35.0 0.715 0.792 0.205 1.000 0.205

Sum (F) = 0.205

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.205

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.103

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.266

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	645.077	77.129	0.577
2	0.167	1290.154	22.871	0.171
Sum = 100.000			Sum=	0.748

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.50	0.122	0.205	0.032	0.09
2	0.17	0.60	0.146	0.205	0.039	0.11
3	0.25	0.60	0.146	0.205	0.039	0.11
4	0.33	0.60	0.146	0.205	0.039	0.11
5	0.42	0.60	0.146	0.205	0.039	0.11
6	0.50	0.70	0.171	0.205	0.045	0.13
7	0.58	0.70	0.171	0.205	0.045	0.13
8	0.67	0.70	0.171	0.205	0.045	0.13
9	0.75	0.70	0.171	0.205	0.045	0.13
10	0.83	0.70	0.171	0.205	0.045	0.13
11	0.92	0.70	0.171	0.205	0.045	0.13
12	1.00	0.80	0.195	0.205	0.052	0.14
13	1.08	0.80	0.195	0.205	0.052	0.14
14	1.17	0.80	0.195	0.205	0.052	0.14
15	1.25	0.80	0.195	0.205	0.052	0.14
16	1.33	0.80	0.195	0.205	0.052	0.14
17	1.42	0.80	0.195	0.205	0.052	0.14
18	1.50	0.80	0.195	0.205	0.052	0.14
19	1.58	0.80	0.195	0.205	0.052	0.14
20	1.67	0.80	0.195	0.205	0.052	0.14
21	1.75	0.80	0.195	0.205	0.052	0.14
22	1.83	0.80	0.195	0.205	0.052	0.14
23	1.92	0.80	0.195	0.205	0.052	0.14
24	2.00	0.90	0.219	0.205	---	0.01
25	2.08	0.80	0.195	0.205	0.052	0.14
26	2.17	0.90	0.219	0.205	---	0.01
27	2.25	0.90	0.219	0.205	---	0.01
28	2.33	0.90	0.219	0.205	---	0.01
29	2.42	0.90	0.219	0.205	---	0.01
30	2.50	0.90	0.219	0.205	---	0.01
31	2.58	0.90	0.219	0.205	---	0.01
32	2.67	0.90	0.219	0.205	---	0.01
33	2.75	1.00	0.244	0.205	---	0.04

0+35	0.0038	0.09	Q V				
0+40	0.0045	0.09	Q V				
0+45	0.0051	0.09	Q V				
0+50	0.0057	0.09	Q V				
0+55	0.0064	0.09	Q V				
1+ 0	0.0071	0.10	Q V				
1+ 5	0.0078	0.11	Q V				
1+10	0.0086	0.11	Q V				
1+15	0.0093	0.11	Q V				
1+20	0.0101	0.11	Q V				
1+25	0.0108	0.11	Q V				
1+30	0.0115	0.11	Q V				
1+35	0.0123	0.11	Q V				
1+40	0.0130	0.11	Q V				
1+45	0.0137	0.11	Q V				
1+50	0.0145	0.11	Q V				
1+55	0.0152	0.11	Q V				
2+ 0	0.0154	0.03	Q V				
2+ 5	0.0160	0.08	Q V				
2+10	0.0163	0.03	Q V				
2+15	0.0163	0.01	Q V				
2+20	0.0164	0.01	Q V				
2+25	0.0165	0.01	Q V				
2+30	0.0165	0.01	Q V				
2+35	0.0166	0.01	Q V				
2+40	0.0167	0.01	Q V				
2+45	0.0169	0.02	Q V				
2+50	0.0171	0.03	Q V				
2+55	0.0173	0.03	Q V				
3+ 0	0.0175	0.03	Q V				
3+ 5	0.0177	0.03	Q V				
3+10	0.0180	0.04	Q V				
3+15	0.0183	0.05	Q V				
3+20	0.0186	0.05	Q V				
3+25	0.0190	0.06	Q V				
3+30	0.0196	0.08	Q V				
3+35	0.0202	0.10	Q V				
3+40	0.0209	0.10	Q V				
3+45	0.0217	0.12	Q V				
3+50	0.0226	0.12	Q V				
3+55	0.0235	0.13	Q V				
4+ 0	0.0244	0.14	Q V				
4+ 5	0.0255	0.15	Q V				
4+10	0.0267	0.17	Q V				
4+15	0.0280	0.19	Q V				
4+20	0.0294	0.21	Q V				
4+25	0.0309	0.23	Q V				
4+30	0.0325	0.23	Q V				
4+35	0.0342	0.24	Q V				
4+40	0.0360	0.26	Q V				
4+45	0.0379	0.28	Q V				
4+50	0.0399	0.28	Q V				
4+55	0.0419	0.30	Q V				
5+ 0	0.0441	0.32	Q V				
5+ 5	0.0468	0.39	Q V				
5+10	0.0501	0.48	Q V				
5+15	0.0539	0.55	Q V				
5+20	0.0580	0.60	Q V				
5+25	0.0627	0.68	Q V				
5+30	0.0684	0.83	Q V				
5+35	0.0708	0.35	Q V				
5+40	0.0712	0.05	Q V				
5+45	0.0716	0.06	Q V				
5+50	0.0721	0.07	Q V				
5+55	0.0724	0.05	Q V				

6+0	0.0726	0.03 Q				V
6+5	0.0727	0.01 Q				V

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: BPOST242.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area B
Post-development
24-Hr 2-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.74(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 284.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 86.63(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.054 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.016 Mi.
Difference in elevation = 1.69(Ft.)
Slope along watercourse = 31.4197 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.015
Lag time = 0.013 Hr.
Lag time = 0.78 Min.
25% of lag time = 0.19 Min.
40% of lag time = 0.31 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 24 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	2.43	1.80

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	6.58	4.88

STORM EVENT (YEAR) = 2.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 2.430(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 6.580(In)

Point rain (area averaged) = 2.430(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 2.430(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.742 55.00 0.792
 Total Area Entered = 0.74(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 55.0 35.0 0.715 0.792 0.205 1.000 0.205

Sum (F) = 0.205

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.205

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.103

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.266

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	645.077	77.129	0.577
2	0.167	1290.154	22.871	0.171
Sum = 100.000			Sum=	0.748

Storm Event 3 Effective Rainfall = 0.462(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.07	0.004	0.364	0.001	0.00
2	0.17	0.07	0.004	0.362	0.001	0.00
3	0.25	0.07	0.004	0.361	0.001	0.00
4	0.33	0.10	0.006	0.360	0.001	0.00
5	0.42	0.10	0.006	0.358	0.001	0.00
6	0.50	0.10	0.006	0.357	0.001	0.00
7	0.58	0.10	0.006	0.355	0.001	0.00
8	0.67	0.10	0.006	0.354	0.001	0.00
9	0.75	0.10	0.006	0.353	0.001	0.00
10	0.83	0.13	0.007	0.351	0.002	0.01
11	0.92	0.13	0.007	0.350	0.002	0.01
12	1.00	0.13	0.007	0.348	0.002	0.01
13	1.08	0.10	0.006	0.347	0.001	0.00
14	1.17	0.10	0.006	0.346	0.001	0.00
15	1.25	0.10	0.006	0.344	0.001	0.00
16	1.33	0.10	0.006	0.343	0.001	0.00
17	1.42	0.10	0.006	0.342	0.001	0.00
18	1.50	0.10	0.006	0.340	0.001	0.00
19	1.58	0.10	0.006	0.339	0.001	0.00
20	1.67	0.10	0.006	0.338	0.001	0.00
21	1.75	0.10	0.006	0.336	0.001	0.00
22	1.83	0.13	0.007	0.335	0.002	0.01
23	1.92	0.13	0.007	0.333	0.002	0.01
24	2.00	0.13	0.007	0.332	0.002	0.01
25	2.08	0.13	0.007	0.331	0.002	0.01
26	2.17	0.13	0.007	0.329	0.002	0.01
27	2.25	0.13	0.007	0.328	0.002	0.01
28	2.33	0.13	0.007	0.327	0.002	0.01
29	2.42	0.13	0.007	0.325	0.002	0.01

30	2.50	0.13	0.007	0.324	0.002	0.01
31	2.58	0.17	0.009	0.323	0.002	0.01
32	2.67	0.17	0.009	0.321	0.002	0.01
33	2.75	0.17	0.009	0.320	0.002	0.01
34	2.83	0.17	0.009	0.319	0.002	0.01
35	2.92	0.17	0.009	0.318	0.002	0.01
36	3.00	0.17	0.009	0.316	0.002	0.01
37	3.08	0.17	0.009	0.315	0.002	0.01
38	3.17	0.17	0.009	0.314	0.002	0.01
39	3.25	0.17	0.009	0.312	0.002	0.01
40	3.33	0.17	0.009	0.311	0.002	0.01
41	3.42	0.17	0.009	0.310	0.002	0.01
42	3.50	0.17	0.009	0.308	0.002	0.01
43	3.58	0.17	0.009	0.307	0.002	0.01
44	3.67	0.17	0.009	0.306	0.002	0.01
45	3.75	0.17	0.009	0.305	0.002	0.01
46	3.83	0.20	0.011	0.303	0.003	0.01
47	3.92	0.20	0.011	0.302	0.003	0.01
48	4.00	0.20	0.011	0.301	0.003	0.01
49	4.08	0.20	0.011	0.299	0.003	0.01
50	4.17	0.20	0.011	0.298	0.003	0.01
51	4.25	0.20	0.011	0.297	0.003	0.01
52	4.33	0.23	0.013	0.296	0.003	0.01
53	4.42	0.23	0.013	0.294	0.003	0.01
54	4.50	0.23	0.013	0.293	0.003	0.01
55	4.58	0.23	0.013	0.292	0.003	0.01
56	4.67	0.23	0.013	0.291	0.003	0.01
57	4.75	0.23	0.013	0.289	0.003	0.01
58	4.83	0.27	0.015	0.288	0.004	0.01
59	4.92	0.27	0.015	0.287	0.004	0.01
60	5.00	0.27	0.015	0.286	0.004	0.01
61	5.08	0.20	0.011	0.284	0.003	0.01
62	5.17	0.20	0.011	0.283	0.003	0.01
63	5.25	0.20	0.011	0.282	0.003	0.01
64	5.33	0.23	0.013	0.281	0.003	0.01
65	5.42	0.23	0.013	0.279	0.003	0.01
66	5.50	0.23	0.013	0.278	0.003	0.01
67	5.58	0.27	0.015	0.277	0.004	0.01
68	5.67	0.27	0.015	0.276	0.004	0.01
69	5.75	0.27	0.015	0.275	0.004	0.01
70	5.83	0.27	0.015	0.273	0.004	0.01
71	5.92	0.27	0.015	0.272	0.004	0.01
72	6.00	0.27	0.015	0.271	0.004	0.01
73	6.08	0.30	0.017	0.270	0.004	0.01
74	6.17	0.30	0.017	0.268	0.004	0.01
75	6.25	0.30	0.017	0.267	0.004	0.01
76	6.33	0.30	0.017	0.266	0.004	0.01
77	6.42	0.30	0.017	0.265	0.004	0.01
78	6.50	0.30	0.017	0.264	0.004	0.01
79	6.58	0.33	0.018	0.263	0.005	0.01
80	6.67	0.33	0.018	0.261	0.005	0.01
81	6.75	0.33	0.018	0.260	0.005	0.01
82	6.83	0.33	0.018	0.259	0.005	0.01
83	6.92	0.33	0.018	0.258	0.005	0.01
84	7.00	0.33	0.018	0.257	0.005	0.01
85	7.08	0.33	0.018	0.255	0.005	0.01
86	7.17	0.33	0.018	0.254	0.005	0.01
87	7.25	0.33	0.018	0.253	0.005	0.01
88	7.33	0.37	0.020	0.252	0.005	0.01
89	7.42	0.37	0.020	0.251	0.005	0.01
90	7.50	0.37	0.020	0.250	0.005	0.01
91	7.58	0.40	0.022	0.249	0.006	0.02
92	7.67	0.40	0.022	0.247	0.006	0.02
93	7.75	0.40	0.022	0.246	0.006	0.02
94	7.83	0.43	0.024	0.245	0.006	0.02

95	7.92	0.43	0.024	0.244	0.006	0.02
96	8.00	0.43	0.024	0.243	0.006	0.02
97	8.08	0.50	0.028	0.242	0.007	0.02
98	8.17	0.50	0.028	0.241	0.007	0.02
99	8.25	0.50	0.028	0.239	0.007	0.02
100	8.33	0.50	0.028	0.238	0.007	0.02
101	8.42	0.50	0.028	0.237	0.007	0.02
102	8.50	0.50	0.028	0.236	0.007	0.02
103	8.58	0.53	0.030	0.235	0.008	0.02
104	8.67	0.53	0.030	0.234	0.008	0.02
105	8.75	0.53	0.030	0.233	0.008	0.02
106	8.83	0.57	0.031	0.232	0.008	0.02
107	8.92	0.57	0.031	0.231	0.008	0.02
108	9.00	0.57	0.031	0.230	0.008	0.02
109	9.08	0.63	0.035	0.228	0.009	0.03
110	9.17	0.63	0.035	0.227	0.009	0.03
111	9.25	0.63	0.035	0.226	0.009	0.03
112	9.33	0.67	0.037	0.225	0.010	0.03
113	9.42	0.67	0.037	0.224	0.010	0.03
114	9.50	0.67	0.037	0.223	0.010	0.03
115	9.58	0.70	0.039	0.222	0.010	0.03
116	9.67	0.70	0.039	0.221	0.010	0.03
117	9.75	0.70	0.039	0.220	0.010	0.03
118	9.83	0.73	0.041	0.219	0.011	0.03
119	9.92	0.73	0.041	0.218	0.011	0.03
120	10.00	0.73	0.041	0.217	0.011	0.03
121	10.08	0.50	0.028	0.216	0.007	0.02
122	10.17	0.50	0.028	0.215	0.007	0.02
123	10.25	0.50	0.028	0.214	0.007	0.02
124	10.33	0.50	0.028	0.213	0.007	0.02
125	10.42	0.50	0.028	0.212	0.007	0.02
126	10.50	0.50	0.028	0.210	0.007	0.02
127	10.58	0.67	0.037	0.209	0.010	0.03
128	10.67	0.67	0.037	0.208	0.010	0.03
129	10.75	0.67	0.037	0.207	0.010	0.03
130	10.83	0.67	0.037	0.206	0.010	0.03
131	10.92	0.67	0.037	0.205	0.010	0.03
132	11.00	0.67	0.037	0.204	0.010	0.03
133	11.08	0.63	0.035	0.203	0.009	0.03
134	11.17	0.63	0.035	0.202	0.009	0.03
135	11.25	0.63	0.035	0.201	0.009	0.03
136	11.33	0.63	0.035	0.200	0.009	0.03
137	11.42	0.63	0.035	0.199	0.009	0.03
138	11.50	0.63	0.035	0.198	0.009	0.03
139	11.58	0.57	0.031	0.197	0.008	0.02
140	11.67	0.57	0.031	0.196	0.008	0.02
141	11.75	0.57	0.031	0.195	0.008	0.02
142	11.83	0.60	0.033	0.194	0.009	0.02
143	11.92	0.60	0.033	0.193	0.009	0.02
144	12.00	0.60	0.033	0.193	0.009	0.02
145	12.08	0.83	0.046	0.192	0.012	0.03
146	12.17	0.83	0.046	0.191	0.012	0.03
147	12.25	0.83	0.046	0.190	0.012	0.03
148	12.33	0.87	0.048	0.189	0.013	0.04
149	12.42	0.87	0.048	0.188	0.013	0.04
150	12.50	0.87	0.048	0.187	0.013	0.04
151	12.58	0.93	0.052	0.186	0.014	0.04
152	12.67	0.93	0.052	0.185	0.014	0.04
153	12.75	0.93	0.052	0.184	0.014	0.04
154	12.83	0.97	0.054	0.183	0.014	0.04
155	12.92	0.97	0.054	0.182	0.014	0.04
156	13.00	0.97	0.054	0.181	0.014	0.04
157	13.08	1.13	0.063	0.180	0.017	0.05
158	13.17	1.13	0.063	0.179	0.017	0.05
159	13.25	1.13	0.063	0.178	0.017	0.05

160	13.33	1.13	0.063	0.178	0.017	0.05
161	13.42	1.13	0.063	0.177	0.017	0.05
162	13.50	1.13	0.063	0.176	0.017	0.05
163	13.58	0.77	0.042	0.175	0.011	0.03
164	13.67	0.77	0.042	0.174	0.011	0.03
165	13.75	0.77	0.042	0.173	0.011	0.03
166	13.83	0.77	0.042	0.172	0.011	0.03
167	13.92	0.77	0.042	0.171	0.011	0.03
168	14.00	0.77	0.042	0.170	0.011	0.03
169	14.08	0.90	0.050	0.170	0.013	0.04
170	14.17	0.90	0.050	0.169	0.013	0.04
171	14.25	0.90	0.050	0.168	0.013	0.04
172	14.33	0.87	0.048	0.167	0.013	0.04
173	14.42	0.87	0.048	0.166	0.013	0.04
174	14.50	0.87	0.048	0.165	0.013	0.04
175	14.58	0.87	0.048	0.164	0.013	0.04
176	14.67	0.87	0.048	0.164	0.013	0.04
177	14.75	0.87	0.048	0.163	0.013	0.04
178	14.83	0.83	0.046	0.162	0.012	0.03
179	14.92	0.83	0.046	0.161	0.012	0.03
180	15.00	0.83	0.046	0.160	0.012	0.03
181	15.08	0.80	0.044	0.159	0.012	0.03
182	15.17	0.80	0.044	0.159	0.012	0.03
183	15.25	0.80	0.044	0.158	0.012	0.03
184	15.33	0.77	0.042	0.157	0.011	0.03
185	15.42	0.77	0.042	0.156	0.011	0.03
186	15.50	0.77	0.042	0.155	0.011	0.03
187	15.58	0.63	0.035	0.155	0.009	0.03
188	15.67	0.63	0.035	0.154	0.009	0.03
189	15.75	0.63	0.035	0.153	0.009	0.03
190	15.83	0.63	0.035	0.152	0.009	0.03
191	15.92	0.63	0.035	0.151	0.009	0.03
192	16.00	0.63	0.035	0.151	0.009	0.03
193	16.08	0.13	0.007	0.150	0.002	0.01
194	16.17	0.13	0.007	0.149	0.002	0.01
195	16.25	0.13	0.007	0.148	0.002	0.01
196	16.33	0.13	0.007	0.148	0.002	0.01
197	16.42	0.13	0.007	0.147	0.002	0.01
198	16.50	0.13	0.007	0.146	0.002	0.01
199	16.58	0.10	0.006	0.145	0.001	0.00
200	16.67	0.10	0.006	0.145	0.001	0.00
201	16.75	0.10	0.006	0.144	0.001	0.00
202	16.83	0.10	0.006	0.143	0.001	0.00
203	16.92	0.10	0.006	0.142	0.001	0.00
204	17.00	0.10	0.006	0.142	0.001	0.00
205	17.08	0.17	0.009	0.141	0.002	0.01
206	17.17	0.17	0.009	0.140	0.002	0.01
207	17.25	0.17	0.009	0.140	0.002	0.01
208	17.33	0.17	0.009	0.139	0.002	0.01
209	17.42	0.17	0.009	0.138	0.002	0.01
210	17.50	0.17	0.009	0.138	0.002	0.01
211	17.58	0.17	0.009	0.137	0.002	0.01
212	17.67	0.17	0.009	0.136	0.002	0.01
213	17.75	0.17	0.009	0.135	0.002	0.01
214	17.83	0.13	0.007	0.135	0.002	0.01
215	17.92	0.13	0.007	0.134	0.002	0.01
216	18.00	0.13	0.007	0.133	0.002	0.01
217	18.08	0.13	0.007	0.133	0.002	0.01
218	18.17	0.13	0.007	0.132	0.002	0.01
219	18.25	0.13	0.007	0.132	0.002	0.01
220	18.33	0.13	0.007	0.131	0.002	0.01
221	18.42	0.13	0.007	0.130	0.002	0.01
222	18.50	0.13	0.007	0.130	0.002	0.01
223	18.58	0.10	0.006	0.129	0.001	0.00
224	18.67	0.10	0.006	0.128	0.001	0.00

225	18.75	0.10	0.006	0.128	0.001	0.00
226	18.83	0.07	0.004	0.127	0.001	0.00
227	18.92	0.07	0.004	0.127	0.001	0.00
228	19.00	0.07	0.004	0.126	0.001	0.00
229	19.08	0.10	0.006	0.125	0.001	0.00
230	19.17	0.10	0.006	0.125	0.001	0.00
231	19.25	0.10	0.006	0.124	0.001	0.00
232	19.33	0.13	0.007	0.124	0.002	0.01
233	19.42	0.13	0.007	0.123	0.002	0.01
234	19.50	0.13	0.007	0.122	0.002	0.01
235	19.58	0.10	0.006	0.122	0.001	0.00
236	19.67	0.10	0.006	0.121	0.001	0.00
237	19.75	0.10	0.006	0.121	0.001	0.00
238	19.83	0.07	0.004	0.120	0.001	0.00
239	19.92	0.07	0.004	0.120	0.001	0.00
240	20.00	0.07	0.004	0.119	0.001	0.00
241	20.08	0.10	0.006	0.119	0.001	0.00
242	20.17	0.10	0.006	0.118	0.001	0.00
243	20.25	0.10	0.006	0.118	0.001	0.00
244	20.33	0.10	0.006	0.117	0.001	0.00
245	20.42	0.10	0.006	0.117	0.001	0.00
246	20.50	0.10	0.006	0.116	0.001	0.00
247	20.58	0.10	0.006	0.116	0.001	0.00
248	20.67	0.10	0.006	0.115	0.001	0.00
249	20.75	0.10	0.006	0.115	0.001	0.00
250	20.83	0.07	0.004	0.114	0.001	0.00
251	20.92	0.07	0.004	0.114	0.001	0.00
252	21.00	0.07	0.004	0.113	0.001	0.00
253	21.08	0.10	0.006	0.113	0.001	0.00
254	21.17	0.10	0.006	0.112	0.001	0.00
255	21.25	0.10	0.006	0.112	0.001	0.00
256	21.33	0.07	0.004	0.112	0.001	0.00
257	21.42	0.07	0.004	0.111	0.001	0.00
258	21.50	0.07	0.004	0.111	0.001	0.00
259	21.58	0.10	0.006	0.110	0.001	0.00
260	21.67	0.10	0.006	0.110	0.001	0.00
261	21.75	0.10	0.006	0.109	0.001	0.00
262	21.83	0.07	0.004	0.109	0.001	0.00
263	21.92	0.07	0.004	0.109	0.001	0.00
264	22.00	0.07	0.004	0.108	0.001	0.00
265	22.08	0.10	0.006	0.108	0.001	0.00
266	22.17	0.10	0.006	0.108	0.001	0.00
267	22.25	0.10	0.006	0.107	0.001	0.00
268	22.33	0.07	0.004	0.107	0.001	0.00
269	22.42	0.07	0.004	0.107	0.001	0.00
270	22.50	0.07	0.004	0.106	0.001	0.00
271	22.58	0.07	0.004	0.106	0.001	0.00
272	22.67	0.07	0.004	0.106	0.001	0.00
273	22.75	0.07	0.004	0.105	0.001	0.00
274	22.83	0.07	0.004	0.105	0.001	0.00
275	22.92	0.07	0.004	0.105	0.001	0.00
276	23.00	0.07	0.004	0.105	0.001	0.00
277	23.08	0.07	0.004	0.104	0.001	0.00
278	23.17	0.07	0.004	0.104	0.001	0.00
279	23.25	0.07	0.004	0.104	0.001	0.00
280	23.33	0.07	0.004	0.104	0.001	0.00
281	23.42	0.07	0.004	0.104	0.001	0.00
282	23.50	0.07	0.004	0.103	0.001	0.00
283	23.58	0.07	0.004	0.103	0.001	0.00
284	23.67	0.07	0.004	0.103	0.001	0.00
285	23.75	0.07	0.004	0.103	0.001	0.00
286	23.83	0.07	0.004	0.103	0.001	0.00
287	23.92	0.07	0.004	0.103	0.001	0.00
288	24.00	0.07	0.004	0.103	0.001	0.00
Sum =	100.0			Sum =	4.1	

Flood volume = Effective rainfall 0.34(In)
 times area 0.7(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
 Total soil loss = 0.12(In)
 Total soil loss = 0.008(Ac.Ft)
 Total rainfall = 0.46(In)
 Flood volume = 912.4 Cubic Feet
 Total soil loss = 331.2 Cubic Feet

Storm Event 2 Effective Rainfall = 0.875(In)

Unit	Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr)		Effective (In/Hr)
				Max	Low	
1	0.08	0.07	0.007	0.364	0.002	0.01
2	0.17	0.07	0.007	0.362	0.002	0.01
3	0.25	0.07	0.007	0.361	0.002	0.01
4	0.33	0.10	0.010	0.360	0.003	0.01
5	0.42	0.10	0.010	0.358	0.003	0.01
6	0.50	0.10	0.010	0.357	0.003	0.01
7	0.58	0.10	0.010	0.355	0.003	0.01
8	0.67	0.10	0.010	0.354	0.003	0.01
9	0.75	0.10	0.010	0.353	0.003	0.01
10	0.83	0.13	0.014	0.351	0.004	0.01
11	0.92	0.13	0.014	0.350	0.004	0.01
12	1.00	0.13	0.014	0.348	0.004	0.01
13	1.08	0.10	0.010	0.347	0.003	0.01
14	1.17	0.10	0.010	0.346	0.003	0.01
15	1.25	0.10	0.010	0.344	0.003	0.01
16	1.33	0.10	0.010	0.343	0.003	0.01
17	1.42	0.10	0.010	0.342	0.003	0.01
18	1.50	0.10	0.010	0.340	0.003	0.01
19	1.58	0.10	0.010	0.339	0.003	0.01
20	1.67	0.10	0.010	0.338	0.003	0.01
21	1.75	0.10	0.010	0.336	0.003	0.01
22	1.83	0.13	0.014	0.335	0.004	0.01
23	1.92	0.13	0.014	0.333	0.004	0.01
24	2.00	0.13	0.014	0.332	0.004	0.01
25	2.08	0.13	0.014	0.331	0.004	0.01
26	2.17	0.13	0.014	0.329	0.004	0.01
27	2.25	0.13	0.014	0.328	0.004	0.01
28	2.33	0.13	0.014	0.327	0.004	0.01
29	2.42	0.13	0.014	0.325	0.004	0.01
30	2.50	0.13	0.014	0.324	0.004	0.01
31	2.58	0.17	0.017	0.323	0.005	0.01
32	2.67	0.17	0.017	0.321	0.005	0.01
33	2.75	0.17	0.017	0.320	0.005	0.01
34	2.83	0.17	0.017	0.319	0.005	0.01
35	2.92	0.17	0.017	0.318	0.005	0.01
36	3.00	0.17	0.017	0.316	0.005	0.01
37	3.08	0.17	0.017	0.315	0.005	0.01
38	3.17	0.17	0.017	0.314	0.005	0.01
39	3.25	0.17	0.017	0.312	0.005	0.01
40	3.33	0.17	0.017	0.311	0.005	0.01
41	3.42	0.17	0.017	0.310	0.005	0.01
42	3.50	0.17	0.017	0.308	0.005	0.01
43	3.58	0.17	0.017	0.307	0.005	0.01
44	3.67	0.17	0.017	0.306	0.005	0.01
45	3.75	0.17	0.017	0.305	0.005	0.01
46	3.83	0.20	0.021	0.303	0.006	0.02
47	3.92	0.20	0.021	0.302	0.006	0.02
48	4.00	0.20	0.021	0.301	0.006	0.02
49	4.08	0.20	0.021	0.299	0.006	0.02
50	4.17	0.20	0.021	0.298	0.006	0.02
51	4.25	0.20	0.021	0.297	0.006	0.02
52	4.33	0.23	0.024	0.296	0.007	0.02

53	4.42	0.23	0.024	0.294	0.007	0.02
54	4.50	0.23	0.024	0.293	0.007	0.02
55	4.58	0.23	0.024	0.292	0.007	0.02
56	4.67	0.23	0.024	0.291	0.007	0.02
57	4.75	0.23	0.024	0.289	0.007	0.02
58	4.83	0.27	0.028	0.288	0.007	0.02
59	4.92	0.27	0.028	0.287	0.007	0.02
60	5.00	0.27	0.028	0.286	0.007	0.02
61	5.08	0.20	0.021	0.284	0.006	0.02
62	5.17	0.20	0.021	0.283	0.006	0.02
63	5.25	0.20	0.021	0.282	0.006	0.02
64	5.33	0.23	0.024	0.281	0.007	0.02
65	5.42	0.23	0.024	0.279	0.007	0.02
66	5.50	0.23	0.024	0.278	0.007	0.02
67	5.58	0.27	0.028	0.277	0.007	0.02
68	5.67	0.27	0.028	0.276	0.007	0.02
69	5.75	0.27	0.028	0.275	0.007	0.02
70	5.83	0.27	0.028	0.273	0.007	0.02
71	5.92	0.27	0.028	0.272	0.007	0.02
72	6.00	0.27	0.028	0.271	0.007	0.02
73	6.08	0.30	0.031	0.270	0.008	0.02
74	6.17	0.30	0.031	0.268	0.008	0.02
75	6.25	0.30	0.031	0.267	0.008	0.02
76	6.33	0.30	0.031	0.266	0.008	0.02
77	6.42	0.30	0.031	0.265	0.008	0.02
78	6.50	0.30	0.031	0.264	0.008	0.02
79	6.58	0.33	0.035	0.263	0.009	0.03
80	6.67	0.33	0.035	0.261	0.009	0.03
81	6.75	0.33	0.035	0.260	0.009	0.03
82	6.83	0.33	0.035	0.259	0.009	0.03
83	6.92	0.33	0.035	0.258	0.009	0.03
84	7.00	0.33	0.035	0.257	0.009	0.03
85	7.08	0.33	0.035	0.255	0.009	0.03
86	7.17	0.33	0.035	0.254	0.009	0.03
87	7.25	0.33	0.035	0.253	0.009	0.03
88	7.33	0.37	0.038	0.252	0.010	0.03
89	7.42	0.37	0.038	0.251	0.010	0.03
90	7.50	0.37	0.038	0.250	0.010	0.03
91	7.58	0.40	0.042	0.249	0.011	0.03
92	7.67	0.40	0.042	0.247	0.011	0.03
93	7.75	0.40	0.042	0.246	0.011	0.03
94	7.83	0.43	0.045	0.245	0.012	0.03
95	7.92	0.43	0.045	0.244	0.012	0.03
96	8.00	0.43	0.045	0.243	0.012	0.03
97	8.08	0.50	0.052	0.242	0.014	0.04
98	8.17	0.50	0.052	0.241	0.014	0.04
99	8.25	0.50	0.052	0.239	0.014	0.04
100	8.33	0.50	0.052	0.238	0.014	0.04
101	8.42	0.50	0.052	0.237	0.014	0.04
102	8.50	0.50	0.052	0.236	0.014	0.04
103	8.58	0.53	0.056	0.235	0.015	0.04
104	8.67	0.53	0.056	0.234	0.015	0.04
105	8.75	0.53	0.056	0.233	0.015	0.04
106	8.83	0.57	0.059	0.232	0.016	0.04
107	8.92	0.57	0.059	0.231	0.016	0.04
108	9.00	0.57	0.059	0.230	0.016	0.04
109	9.08	0.63	0.066	0.228	0.018	0.05
110	9.17	0.63	0.066	0.227	0.018	0.05
111	9.25	0.63	0.066	0.226	0.018	0.05
112	9.33	0.67	0.070	0.225	0.019	0.05
113	9.42	0.67	0.070	0.224	0.019	0.05
114	9.50	0.67	0.070	0.223	0.019	0.05
115	9.58	0.70	0.073	0.222	0.020	0.05
116	9.67	0.70	0.073	0.221	0.020	0.05
117	9.75	0.70	0.073	0.220	0.020	0.05

118	9.83	0.73	0.077	0.219	0.021	0.06
119	9.92	0.73	0.077	0.218	0.021	0.06
120	10.00	0.73	0.077	0.217	0.021	0.06
121	10.08	0.50	0.052	0.216	0.014	0.04
122	10.17	0.50	0.052	0.215	0.014	0.04
123	10.25	0.50	0.052	0.214	0.014	0.04
124	10.33	0.50	0.052	0.213	0.014	0.04
125	10.42	0.50	0.052	0.212	0.014	0.04
126	10.50	0.50	0.052	0.210	0.014	0.04
127	10.58	0.67	0.070	0.209	0.019	0.05
128	10.67	0.67	0.070	0.208	0.019	0.05
129	10.75	0.67	0.070	0.207	0.019	0.05
130	10.83	0.67	0.070	0.206	0.019	0.05
131	10.92	0.67	0.070	0.205	0.019	0.05
132	11.00	0.67	0.070	0.204	0.019	0.05
133	11.08	0.63	0.066	0.203	0.018	0.05
134	11.17	0.63	0.066	0.202	0.018	0.05
135	11.25	0.63	0.066	0.201	0.018	0.05
136	11.33	0.63	0.066	0.200	0.018	0.05
137	11.42	0.63	0.066	0.199	0.018	0.05
138	11.50	0.63	0.066	0.198	0.018	0.05
139	11.58	0.57	0.059	0.197	0.016	0.04
140	11.67	0.57	0.059	0.196	0.016	0.04
141	11.75	0.57	0.059	0.195	0.016	0.04
142	11.83	0.60	0.063	0.194	0.017	0.05
143	11.92	0.60	0.063	0.193	0.017	0.05
144	12.00	0.60	0.063	0.193	0.017	0.05
145	12.08	0.83	0.087	0.192	0.023	0.06
146	12.17	0.83	0.087	0.191	0.023	0.06
147	12.25	0.83	0.087	0.190	0.023	0.06
148	12.33	0.87	0.091	0.189	0.024	0.07
149	12.42	0.87	0.091	0.188	0.024	0.07
150	12.50	0.87	0.091	0.187	0.024	0.07
151	12.58	0.93	0.098	0.186	0.026	0.07
152	12.67	0.93	0.098	0.185	0.026	0.07
153	12.75	0.93	0.098	0.184	0.026	0.07
154	12.83	0.97	0.101	0.183	0.027	0.07
155	12.92	0.97	0.101	0.182	0.027	0.07
156	13.00	0.97	0.101	0.181	0.027	0.07
157	13.08	1.13	0.119	0.180	0.032	0.09
158	13.17	1.13	0.119	0.179	0.032	0.09
159	13.25	1.13	0.119	0.178	0.032	0.09
160	13.33	1.13	0.119	0.178	0.032	0.09
161	13.42	1.13	0.119	0.177	0.032	0.09
162	13.50	1.13	0.119	0.176	0.032	0.09
163	13.58	0.77	0.080	0.175	0.021	0.06
164	13.67	0.77	0.080	0.174	0.021	0.06
165	13.75	0.77	0.080	0.173	0.021	0.06
166	13.83	0.77	0.080	0.172	0.021	0.06
167	13.92	0.77	0.080	0.171	0.021	0.06
168	14.00	0.77	0.080	0.170	0.021	0.06
169	14.08	0.90	0.094	0.170	0.025	0.07
170	14.17	0.90	0.094	0.169	0.025	0.07
171	14.25	0.90	0.094	0.168	0.025	0.07
172	14.33	0.87	0.091	0.167	0.024	0.07
173	14.42	0.87	0.091	0.166	0.024	0.07
174	14.50	0.87	0.091	0.165	0.024	0.07
175	14.58	0.87	0.091	0.164	0.024	0.07
176	14.67	0.87	0.091	0.164	0.024	0.07
177	14.75	0.87	0.091	0.163	0.024	0.07
178	14.83	0.83	0.087	0.162	0.023	0.06
179	14.92	0.83	0.087	0.161	0.023	0.06
180	15.00	0.83	0.087	0.160	0.023	0.06
181	15.08	0.80	0.084	0.159	0.022	0.06
182	15.17	0.80	0.084	0.159	0.022	0.06

183	15.25	0.80	0.084	0.158	0.022	0.06
184	15.33	0.77	0.080	0.157	0.021	0.06
185	15.42	0.77	0.080	0.156	0.021	0.06
186	15.50	0.77	0.080	0.155	0.021	0.06
187	15.58	0.63	0.066	0.155	0.018	0.05
188	15.67	0.63	0.066	0.154	0.018	0.05
189	15.75	0.63	0.066	0.153	0.018	0.05
190	15.83	0.63	0.066	0.152	0.018	0.05
191	15.92	0.63	0.066	0.151	0.018	0.05
192	16.00	0.63	0.066	0.151	0.018	0.05
193	16.08	0.13	0.014	0.150	0.004	0.01
194	16.17	0.13	0.014	0.149	0.004	0.01
195	16.25	0.13	0.014	0.148	0.004	0.01
196	16.33	0.13	0.014	0.148	0.004	0.01
197	16.42	0.13	0.014	0.147	0.004	0.01
198	16.50	0.13	0.014	0.146	0.004	0.01
199	16.58	0.10	0.010	0.145	0.003	0.01
200	16.67	0.10	0.010	0.145	0.003	0.01
201	16.75	0.10	0.010	0.144	0.003	0.01
202	16.83	0.10	0.010	0.143	0.003	0.01
203	16.92	0.10	0.010	0.142	0.003	0.01
204	17.00	0.10	0.010	0.142	0.003	0.01
205	17.08	0.17	0.017	0.141	0.005	0.01
206	17.17	0.17	0.017	0.140	0.005	0.01
207	17.25	0.17	0.017	0.140	0.005	0.01
208	17.33	0.17	0.017	0.139	0.005	0.01
209	17.42	0.17	0.017	0.138	0.005	0.01
210	17.50	0.17	0.017	0.138	0.005	0.01
211	17.58	0.17	0.017	0.137	0.005	0.01
212	17.67	0.17	0.017	0.136	0.005	0.01
213	17.75	0.17	0.017	0.135	0.005	0.01
214	17.83	0.13	0.014	0.135	0.004	0.01
215	17.92	0.13	0.014	0.134	0.004	0.01
216	18.00	0.13	0.014	0.133	0.004	0.01
217	18.08	0.13	0.014	0.133	0.004	0.01
218	18.17	0.13	0.014	0.132	0.004	0.01
219	18.25	0.13	0.014	0.132	0.004	0.01
220	18.33	0.13	0.014	0.131	0.004	0.01
221	18.42	0.13	0.014	0.130	0.004	0.01
222	18.50	0.13	0.014	0.130	0.004	0.01
223	18.58	0.10	0.010	0.129	0.003	0.01
224	18.67	0.10	0.010	0.128	0.003	0.01
225	18.75	0.10	0.010	0.128	0.003	0.01
226	18.83	0.07	0.007	0.127	0.002	0.01
227	18.92	0.07	0.007	0.127	0.002	0.01
228	19.00	0.07	0.007	0.126	0.002	0.01
229	19.08	0.10	0.010	0.125	0.003	0.01
230	19.17	0.10	0.010	0.125	0.003	0.01
231	19.25	0.10	0.010	0.124	0.003	0.01
232	19.33	0.13	0.014	0.124	0.004	0.01
233	19.42	0.13	0.014	0.123	0.004	0.01
234	19.50	0.13	0.014	0.122	0.004	0.01
235	19.58	0.10	0.010	0.122	0.003	0.01
236	19.67	0.10	0.010	0.121	0.003	0.01
237	19.75	0.10	0.010	0.121	0.003	0.01
238	19.83	0.07	0.007	0.120	0.002	0.01
239	19.92	0.07	0.007	0.120	0.002	0.01
240	20.00	0.07	0.007	0.119	0.002	0.01
241	20.08	0.10	0.010	0.119	0.003	0.01
242	20.17	0.10	0.010	0.118	0.003	0.01
243	20.25	0.10	0.010	0.118	0.003	0.01
244	20.33	0.10	0.010	0.117	0.003	0.01
245	20.42	0.10	0.010	0.117	0.003	0.01
246	20.50	0.10	0.010	0.116	0.003	0.01
247	20.58	0.10	0.010	0.116	0.003	0.01

248	20.67	0.10	0.010	0.115	0.003	0.01
249	20.75	0.10	0.010	0.115	0.003	0.01
250	20.83	0.07	0.007	0.114	0.002	0.01
251	20.92	0.07	0.007	0.114	0.002	0.01
252	21.00	0.07	0.007	0.113	0.002	0.01
253	21.08	0.10	0.010	0.113	0.003	0.01
254	21.17	0.10	0.010	0.112	0.003	0.01
255	21.25	0.10	0.010	0.112	0.003	0.01
256	21.33	0.07	0.007	0.112	0.002	0.01
257	21.42	0.07	0.007	0.111	0.002	0.01
258	21.50	0.07	0.007	0.111	0.002	0.01
259	21.58	0.10	0.010	0.110	0.003	0.01
260	21.67	0.10	0.010	0.110	0.003	0.01
261	21.75	0.10	0.010	0.109	0.003	0.01
262	21.83	0.07	0.007	0.109	0.002	0.01
263	21.92	0.07	0.007	0.109	0.002	0.01
264	22.00	0.07	0.007	0.108	0.002	0.01
265	22.08	0.10	0.010	0.108	0.003	0.01
266	22.17	0.10	0.010	0.108	0.003	0.01
267	22.25	0.10	0.010	0.107	0.003	0.01
268	22.33	0.07	0.007	0.107	0.002	0.01
269	22.42	0.07	0.007	0.107	0.002	0.01
270	22.50	0.07	0.007	0.106	0.002	0.01
271	22.58	0.07	0.007	0.106	0.002	0.01
272	22.67	0.07	0.007	0.106	0.002	0.01
273	22.75	0.07	0.007	0.105	0.002	0.01
274	22.83	0.07	0.007	0.105	0.002	0.01
275	22.92	0.07	0.007	0.105	0.002	0.01
276	23.00	0.07	0.007	0.105	0.002	0.01
277	23.08	0.07	0.007	0.104	0.002	0.01
278	23.17	0.07	0.007	0.104	0.002	0.01
279	23.25	0.07	0.007	0.104	0.002	0.01
280	23.33	0.07	0.007	0.104	0.002	0.01
281	23.42	0.07	0.007	0.104	0.002	0.01
282	23.50	0.07	0.007	0.103	0.002	0.01
283	23.58	0.07	0.007	0.103	0.002	0.01
284	23.67	0.07	0.007	0.103	0.002	0.01
285	23.75	0.07	0.007	0.103	0.002	0.01
286	23.83	0.07	0.007	0.103	0.002	0.01
287	23.92	0.07	0.007	0.103	0.002	0.01
288	24.00	0.07	0.007	0.103	0.002	0.01

Sum = 100.0

Sum = 7.7

Flood volume = Effective rainfall 0.64(In)
times area 0.7(Ac.)/[(In)/(Ft.)] = 0.0(Ac.Ft)
Total soil loss = 0.23(In)
Total soil loss = 0.014(Ac.Ft)
Total rainfall = 0.87(In)
Flood volume = 1728.8 Cubic Feet
Total soil loss = 627.5 Cubic Feet

Storm Event 1 Effective Rainfall = 2.430(In)

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Loss rate(In./Hr) Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.07	0.019	0.364	0.005	0.01
2	0.17	0.07	0.019	0.362	0.005	0.01
3	0.25	0.07	0.019	0.361	0.005	0.01
4	0.33	0.10	0.029	0.360	0.008	0.02
5	0.42	0.10	0.029	0.358	0.008	0.02
6	0.50	0.10	0.029	0.357	0.008	0.02
7	0.58	0.10	0.029	0.355	0.008	0.02
8	0.67	0.10	0.029	0.354	0.008	0.02
9	0.75	0.10	0.029	0.353	0.008	0.02
10	0.83	0.13	0.039	0.351	0.010	0.03

11	0.92	0.13	0.039	0.350	0.010	0.03
12	1.00	0.13	0.039	0.348	0.010	0.03
13	1.08	0.10	0.029	0.347	0.008	0.02
14	1.17	0.10	0.029	0.346	0.008	0.02
15	1.25	0.10	0.029	0.344	0.008	0.02
16	1.33	0.10	0.029	0.343	0.008	0.02
17	1.42	0.10	0.029	0.342	0.008	0.02
18	1.50	0.10	0.029	0.340	0.008	0.02
19	1.58	0.10	0.029	0.339	0.008	0.02
20	1.67	0.10	0.029	0.338	0.008	0.02
21	1.75	0.10	0.029	0.336	0.008	0.02
22	1.83	0.13	0.039	0.335	0.010	0.03
23	1.92	0.13	0.039	0.333	0.010	0.03
24	2.00	0.13	0.039	0.332	0.010	0.03
25	2.08	0.13	0.039	0.331	0.010	0.03
26	2.17	0.13	0.039	0.329	0.010	0.03
27	2.25	0.13	0.039	0.328	0.010	0.03
28	2.33	0.13	0.039	0.327	0.010	0.03
29	2.42	0.13	0.039	0.325	0.010	0.03
30	2.50	0.13	0.039	0.324	0.010	0.03
31	2.58	0.17	0.049	0.323	0.013	0.04
32	2.67	0.17	0.049	0.321	0.013	0.04
33	2.75	0.17	0.049	0.320	0.013	0.04
34	2.83	0.17	0.049	0.319	0.013	0.04
35	2.92	0.17	0.049	0.318	0.013	0.04
36	3.00	0.17	0.049	0.316	0.013	0.04
37	3.08	0.17	0.049	0.315	0.013	0.04
38	3.17	0.17	0.049	0.314	0.013	0.04
39	3.25	0.17	0.049	0.312	0.013	0.04
40	3.33	0.17	0.049	0.311	0.013	0.04
41	3.42	0.17	0.049	0.310	0.013	0.04
42	3.50	0.17	0.049	0.308	0.013	0.04
43	3.58	0.17	0.049	0.307	0.013	0.04
44	3.67	0.17	0.049	0.306	0.013	0.04
45	3.75	0.17	0.049	0.305	0.013	0.04
46	3.83	0.20	0.058	0.303	0.016	0.04
47	3.92	0.20	0.058	0.302	0.016	0.04
48	4.00	0.20	0.058	0.301	0.016	0.04
49	4.08	0.20	0.058	0.299	0.016	0.04
50	4.17	0.20	0.058	0.298	0.016	0.04
51	4.25	0.20	0.058	0.297	0.016	0.04
52	4.33	0.23	0.068	0.296	0.018	0.05
53	4.42	0.23	0.068	0.294	0.018	0.05
54	4.50	0.23	0.068	0.293	0.018	0.05
55	4.58	0.23	0.068	0.292	0.018	0.05
56	4.67	0.23	0.068	0.291	0.018	0.05
57	4.75	0.23	0.068	0.289	0.018	0.05
58	4.83	0.27	0.078	0.288	0.021	0.06
59	4.92	0.27	0.078	0.287	0.021	0.06
60	5.00	0.27	0.078	0.286	0.021	0.06
61	5.08	0.20	0.058	0.284	0.016	0.04
62	5.17	0.20	0.058	0.283	0.016	0.04
63	5.25	0.20	0.058	0.282	0.016	0.04
64	5.33	0.23	0.068	0.281	0.018	0.05
65	5.42	0.23	0.068	0.279	0.018	0.05
66	5.50	0.23	0.068	0.278	0.018	0.05
67	5.58	0.27	0.078	0.277	0.021	0.06
68	5.67	0.27	0.078	0.276	0.021	0.06
69	5.75	0.27	0.078	0.275	0.021	0.06
70	5.83	0.27	0.078	0.273	0.021	0.06
71	5.92	0.27	0.078	0.272	0.021	0.06
72	6.00	0.27	0.078	0.271	0.021	0.06
73	6.08	0.30	0.087	0.270	0.023	0.06
74	6.17	0.30	0.087	0.268	0.023	0.06
75	6.25	0.30	0.087	0.267	0.023	0.06

76	6.33	0.30	0.087	0.266	0.023	0.06
77	6.42	0.30	0.087	0.265	0.023	0.06
78	6.50	0.30	0.087	0.264	0.023	0.06
79	6.58	0.33	0.097	0.263	0.026	0.07
80	6.67	0.33	0.097	0.261	0.026	0.07
81	6.75	0.33	0.097	0.260	0.026	0.07
82	6.83	0.33	0.097	0.259	0.026	0.07
83	6.92	0.33	0.097	0.258	0.026	0.07
84	7.00	0.33	0.097	0.257	0.026	0.07
85	7.08	0.33	0.097	0.255	0.026	0.07
86	7.17	0.33	0.097	0.254	0.026	0.07
87	7.25	0.33	0.097	0.253	0.026	0.07
88	7.33	0.37	0.107	0.252	0.028	0.08
89	7.42	0.37	0.107	0.251	0.028	0.08
90	7.50	0.37	0.107	0.250	0.028	0.08
91	7.58	0.40	0.117	0.249	0.031	0.09
92	7.67	0.40	0.117	0.247	0.031	0.09
93	7.75	0.40	0.117	0.246	0.031	0.09
94	7.83	0.43	0.126	0.245	0.034	0.09
95	7.92	0.43	0.126	0.244	0.034	0.09
96	8.00	0.43	0.126	0.243	0.034	0.09
97	8.08	0.50	0.146	0.242	0.039	0.11
98	8.17	0.50	0.146	0.241	0.039	0.11
99	8.25	0.50	0.146	0.239	0.039	0.11
100	8.33	0.50	0.146	0.238	0.039	0.11
101	8.42	0.50	0.146	0.237	0.039	0.11
102	8.50	0.50	0.146	0.236	0.039	0.11
103	8.58	0.53	0.156	0.235	0.041	0.11
104	8.67	0.53	0.156	0.234	0.041	0.11
105	8.75	0.53	0.156	0.233	0.041	0.11
106	8.83	0.57	0.165	0.232	0.044	0.12
107	8.92	0.57	0.165	0.231	0.044	0.12
108	9.00	0.57	0.165	0.230	0.044	0.12
109	9.08	0.63	0.185	0.228	0.049	0.14
110	9.17	0.63	0.185	0.227	0.049	0.14
111	9.25	0.63	0.185	0.226	0.049	0.14
112	9.33	0.67	0.194	0.225	0.052	0.14
113	9.42	0.67	0.194	0.224	0.052	0.14
114	9.50	0.67	0.194	0.223	0.052	0.14
115	9.58	0.70	0.204	0.222	0.054	0.15
116	9.67	0.70	0.204	0.221	0.054	0.15
117	9.75	0.70	0.204	0.220	0.054	0.15
118	9.83	0.73	0.214	0.219	0.057	0.16
119	9.92	0.73	0.214	0.218	0.057	0.16
120	10.00	0.73	0.214	0.217	0.057	0.16
121	10.08	0.50	0.146	0.216	0.039	0.11
122	10.17	0.50	0.146	0.215	0.039	0.11
123	10.25	0.50	0.146	0.214	0.039	0.11
124	10.33	0.50	0.146	0.213	0.039	0.11
125	10.42	0.50	0.146	0.212	0.039	0.11
126	10.50	0.50	0.146	0.210	0.039	0.11
127	10.58	0.67	0.194	0.209	0.052	0.14
128	10.67	0.67	0.194	0.208	0.052	0.14
129	10.75	0.67	0.194	0.207	0.052	0.14
130	10.83	0.67	0.194	0.206	0.052	0.14
131	10.92	0.67	0.194	0.205	0.052	0.14
132	11.00	0.67	0.194	0.204	0.052	0.14
133	11.08	0.63	0.185	0.203	0.049	0.14
134	11.17	0.63	0.185	0.202	0.049	0.14
135	11.25	0.63	0.185	0.201	0.049	0.14
136	11.33	0.63	0.185	0.200	0.049	0.14
137	11.42	0.63	0.185	0.199	0.049	0.14
138	11.50	0.63	0.185	0.198	0.049	0.14
139	11.58	0.57	0.165	0.197	0.044	0.12
140	11.67	0.57	0.165	0.196	0.044	0.12

141	11.75	0.57	0.165	0.195	0.044	0.12
142	11.83	0.60	0.175	0.194	0.047	0.13
143	11.92	0.60	0.175	0.193	0.047	0.13
144	12.00	0.60	0.175	0.193	0.047	0.13
145	12.08	0.83	0.243	0.192	---	0.05
146	12.17	0.83	0.243	0.191	---	0.05
147	12.25	0.83	0.243	0.190	---	0.05
148	12.33	0.87	0.253	0.189	---	0.06
149	12.42	0.87	0.253	0.188	---	0.06
150	12.50	0.87	0.253	0.187	---	0.07
151	12.58	0.93	0.272	0.186	---	0.09
152	12.67	0.93	0.272	0.185	---	0.09
153	12.75	0.93	0.272	0.184	---	0.09
154	12.83	0.97	0.282	0.183	---	0.10
155	12.92	0.97	0.282	0.182	---	0.10
156	13.00	0.97	0.282	0.181	---	0.10
157	13.08	1.13	0.330	0.180	---	0.15
158	13.17	1.13	0.330	0.179	---	0.15
159	13.25	1.13	0.330	0.178	---	0.15
160	13.33	1.13	0.330	0.178	---	0.15
161	13.42	1.13	0.330	0.177	---	0.15
162	13.50	1.13	0.330	0.176	---	0.15
163	13.58	0.77	0.224	0.175	---	0.05
164	13.67	0.77	0.224	0.174	---	0.05
165	13.75	0.77	0.224	0.173	---	0.05
166	13.83	0.77	0.224	0.172	---	0.05
167	13.92	0.77	0.224	0.171	---	0.05
168	14.00	0.77	0.224	0.170	---	0.05
169	14.08	0.90	0.262	0.170	---	0.09
170	14.17	0.90	0.262	0.169	---	0.09
171	14.25	0.90	0.262	0.168	---	0.09
172	14.33	0.87	0.253	0.167	---	0.09
173	14.42	0.87	0.253	0.166	---	0.09
174	14.50	0.87	0.253	0.165	---	0.09
175	14.58	0.87	0.253	0.164	---	0.09
176	14.67	0.87	0.253	0.164	---	0.09
177	14.75	0.87	0.253	0.163	---	0.09
178	14.83	0.83	0.243	0.162	---	0.08
179	14.92	0.83	0.243	0.161	---	0.08
180	15.00	0.83	0.243	0.160	---	0.08
181	15.08	0.80	0.233	0.159	---	0.07
182	15.17	0.80	0.233	0.159	---	0.07
183	15.25	0.80	0.233	0.158	---	0.08
184	15.33	0.77	0.224	0.157	---	0.07
185	15.42	0.77	0.224	0.156	---	0.07
186	15.50	0.77	0.224	0.155	---	0.07
187	15.58	0.63	0.185	0.155	---	0.03
188	15.67	0.63	0.185	0.154	---	0.03
189	15.75	0.63	0.185	0.153	---	0.03
190	15.83	0.63	0.185	0.152	---	0.03
191	15.92	0.63	0.185	0.151	---	0.03
192	16.00	0.63	0.185	0.151	---	0.03
193	16.08	0.13	0.039	0.150	0.010	0.03
194	16.17	0.13	0.039	0.149	0.010	0.03
195	16.25	0.13	0.039	0.148	0.010	0.03
196	16.33	0.13	0.039	0.148	0.010	0.03
197	16.42	0.13	0.039	0.147	0.010	0.03
198	16.50	0.13	0.039	0.146	0.010	0.03
199	16.58	0.10	0.029	0.145	0.008	0.02
200	16.67	0.10	0.029	0.145	0.008	0.02
201	16.75	0.10	0.029	0.144	0.008	0.02
202	16.83	0.10	0.029	0.143	0.008	0.02
203	16.92	0.10	0.029	0.142	0.008	0.02
204	17.00	0.10	0.029	0.142	0.008	0.02
205	17.08	0.17	0.049	0.141	0.013	0.04

206	17.17	0.17	0.049	0.140	0.013	0.04
207	17.25	0.17	0.049	0.140	0.013	0.04
208	17.33	0.17	0.049	0.139	0.013	0.04
209	17.42	0.17	0.049	0.138	0.013	0.04
210	17.50	0.17	0.049	0.138	0.013	0.04
211	17.58	0.17	0.049	0.137	0.013	0.04
212	17.67	0.17	0.049	0.136	0.013	0.04
213	17.75	0.17	0.049	0.135	0.013	0.04
214	17.83	0.13	0.039	0.135	0.010	0.03
215	17.92	0.13	0.039	0.134	0.010	0.03
216	18.00	0.13	0.039	0.133	0.010	0.03
217	18.08	0.13	0.039	0.133	0.010	0.03
218	18.17	0.13	0.039	0.132	0.010	0.03
219	18.25	0.13	0.039	0.132	0.010	0.03
220	18.33	0.13	0.039	0.131	0.010	0.03
221	18.42	0.13	0.039	0.130	0.010	0.03
222	18.50	0.13	0.039	0.130	0.010	0.03
223	18.58	0.10	0.029	0.129	0.008	0.02
224	18.67	0.10	0.029	0.128	0.008	0.02
225	18.75	0.10	0.029	0.128	0.008	0.02
226	18.83	0.07	0.019	0.127	0.005	0.01
227	18.92	0.07	0.019	0.127	0.005	0.01
228	19.00	0.07	0.019	0.126	0.005	0.01
229	19.08	0.10	0.029	0.125	0.008	0.02
230	19.17	0.10	0.029	0.125	0.008	0.02
231	19.25	0.10	0.029	0.124	0.008	0.02
232	19.33	0.13	0.039	0.124	0.010	0.03
233	19.42	0.13	0.039	0.123	0.010	0.03
234	19.50	0.13	0.039	0.122	0.010	0.03
235	19.58	0.10	0.029	0.122	0.008	0.02
236	19.67	0.10	0.029	0.121	0.008	0.02
237	19.75	0.10	0.029	0.121	0.008	0.02
238	19.83	0.07	0.019	0.120	0.005	0.01
239	19.92	0.07	0.019	0.120	0.005	0.01
240	20.00	0.07	0.019	0.119	0.005	0.01
241	20.08	0.10	0.029	0.119	0.008	0.02
242	20.17	0.10	0.029	0.118	0.008	0.02
243	20.25	0.10	0.029	0.118	0.008	0.02
244	20.33	0.10	0.029	0.117	0.008	0.02
245	20.42	0.10	0.029	0.117	0.008	0.02
246	20.50	0.10	0.029	0.116	0.008	0.02
247	20.58	0.10	0.029	0.116	0.008	0.02
248	20.67	0.10	0.029	0.115	0.008	0.02
249	20.75	0.10	0.029	0.115	0.008	0.02
250	20.83	0.07	0.019	0.114	0.005	0.01
251	20.92	0.07	0.019	0.114	0.005	0.01
252	21.00	0.07	0.019	0.113	0.005	0.01
253	21.08	0.10	0.029	0.113	0.008	0.02
254	21.17	0.10	0.029	0.112	0.008	0.02
255	21.25	0.10	0.029	0.112	0.008	0.02
256	21.33	0.07	0.019	0.112	0.005	0.01
257	21.42	0.07	0.019	0.111	0.005	0.01
258	21.50	0.07	0.019	0.111	0.005	0.01
259	21.58	0.10	0.029	0.110	0.008	0.02
260	21.67	0.10	0.029	0.110	0.008	0.02
261	21.75	0.10	0.029	0.109	0.008	0.02
262	21.83	0.07	0.019	0.109	0.005	0.01
263	21.92	0.07	0.019	0.109	0.005	0.01
264	22.00	0.07	0.019	0.108	0.005	0.01
265	22.08	0.10	0.029	0.108	0.008	0.02
266	22.17	0.10	0.029	0.108	0.008	0.02
267	22.25	0.10	0.029	0.107	0.008	0.02
268	22.33	0.07	0.019	0.107	0.005	0.01
269	22.42	0.07	0.019	0.107	0.005	0.01
270	22.50	0.07	0.019	0.106	0.005	0.01

2+20	0.0006	0.00	Q				
2+25	0.0007	0.00	Q				
2+30	0.0007	0.00	Q				
2+35	0.0007	0.00	Q				
2+40	0.0008	0.01	Q				
2+45	0.0008	0.01	Q				
2+50	0.0008	0.01	Q				
2+55	0.0009	0.01	Q				
3+ 0	0.0009	0.01	Q				
3+ 5	0.0009	0.01	Q				
3+10	0.0010	0.01	Q				
3+15	0.0010	0.01	Q				
3+20	0.0010	0.01	Q				
3+25	0.0011	0.01	Q				
3+30	0.0011	0.01	Q				
3+35	0.0011	0.01	Q				
3+40	0.0012	0.01	Q				
3+45	0.0012	0.01	Q				
3+50	0.0012	0.01	Q				
3+55	0.0013	0.01	Q				
4+ 0	0.0013	0.01	Q				
4+ 5	0.0014	0.01	Q				
4+10	0.0014	0.01	Q				
4+15	0.0015	0.01	Q				
4+20	0.0015	0.01	Q				
4+25	0.0016	0.01	Q				
4+30	0.0016	0.01	Q				
4+35	0.0017	0.01	Q				
4+40	0.0017	0.01	Q				
4+45	0.0017	0.01	Q				
4+50	0.0018	0.01	Q				
4+55	0.0019	0.01	Q				
5+ 0	0.0019	0.01	Q				
5+ 5	0.0020	0.01	Q				
5+10	0.0020	0.01	Q				
5+15	0.0020	0.01	Q				
5+20	0.0021	0.01	Q				
5+25	0.0021	0.01	Q				
5+30	0.0022	0.01	Q				
5+35	0.0022	0.01	Q				
5+40	0.0023	0.01	Q				
5+45	0.0024	0.01	Q				
5+50	0.0024	0.01	Q				
5+55	0.0025	0.01	Q				
6+ 0	0.0025	0.01	Q				
6+ 5	0.0026	0.01	Q				
6+10	0.0026	0.01	Q				
6+15	0.0027	0.01	Q				
6+20	0.0028	0.01	Q				
6+25	0.0028	0.01	Q				
6+30	0.0029	0.01	Q				
6+35	0.0030	0.01	Q				
6+40	0.0030	0.01	Q				
6+45	0.0031	0.01	Q				
6+50	0.0032	0.01	Q				
6+55	0.0032	0.01	Q				
7+ 0	0.0033	0.01	Q				
7+ 5	0.0034	0.01	Q				
7+10	0.0035	0.01	Q				
7+15	0.0035	0.01	Q				
7+20	0.0036	0.01	Q				
7+25	0.0037	0.01	QV				
7+30	0.0038	0.01	QV				
7+35	0.0038	0.01	QV				
7+40	0.0039	0.01	QV				

7+45	0.0040	0.01	QV				
7+50	0.0041	0.01	QV				
7+55	0.0042	0.01	QV				
8+ 0	0.0043	0.01	QV				
8+ 5	0.0044	0.01	QV				
8+10	0.0045	0.02	QV				
8+15	0.0046	0.02	QV				
8+20	0.0047	0.02	QV				
8+25	0.0048	0.02	QV				
8+30	0.0049	0.02	QV				
8+35	0.0050	0.02	QV				
8+40	0.0051	0.02	QV				
8+45	0.0052	0.02	QV				
8+50	0.0053	0.02	QV				
8+55	0.0055	0.02	QV				
9+ 0	0.0056	0.02	QV				
9+ 5	0.0057	0.02	QV				
9+10	0.0058	0.02	QV				
9+15	0.0060	0.02	QV				
9+20	0.0061	0.02	QV				
9+25	0.0063	0.02	QV				
9+30	0.0064	0.02	QV				
9+35	0.0065	0.02	QV				
9+40	0.0067	0.02	QV				
9+45	0.0068	0.02	QV				
9+50	0.0070	0.02	QV				
9+55	0.0071	0.02	QV				
10+ 0	0.0073	0.02	Q V				
10+ 5	0.0074	0.02	Q V				
10+10	0.0075	0.02	Q V				
10+15	0.0076	0.02	Q V				
10+20	0.0077	0.02	Q V				
10+25	0.0078	0.02	Q V				
10+30	0.0079	0.02	Q V				
10+35	0.0081	0.02	Q V				
10+40	0.0082	0.02	Q V				
10+45	0.0083	0.02	Q V				
10+50	0.0085	0.02	Q V				
10+55	0.0086	0.02	Q V				
11+ 0	0.0088	0.02	Q V				
11+ 5	0.0089	0.02	Q V				
11+10	0.0090	0.02	Q V				
11+15	0.0092	0.02	Q V				
11+20	0.0093	0.02	Q V				
11+25	0.0094	0.02	Q V				
11+30	0.0096	0.02	Q V				
11+35	0.0097	0.02	Q V				
11+40	0.0098	0.02	Q V				
11+45	0.0099	0.02	Q V				
11+50	0.0100	0.02	Q V				
11+55	0.0102	0.02	Q V				
12+ 0	0.0103	0.02	Q V				
12+ 5	0.0105	0.02	Q V				
12+10	0.0106	0.03	Q V				
12+15	0.0108	0.03	Q V				
12+20	0.0110	0.03	Q V				
12+25	0.0112	0.03	Q V				
12+30	0.0114	0.03	Q V				
12+35	0.0115	0.03	Q V				
12+40	0.0117	0.03	Q V				
12+45	0.0119	0.03	Q V				
12+50	0.0121	0.03	Q V				
12+55	0.0123	0.03	Q V				
13+ 0	0.0125	0.03	Q V				
13+ 5	0.0128	0.03	Q V				

13+10	0.0130	0.03	Q	V				
13+15	0.0132	0.03	Q	V				
13+20	0.0135	0.03	Q	V				
13+25	0.0137	0.03	Q	V				
13+30	0.0140	0.03	Q	V				
13+35	0.0141	0.03	Q	V				
13+40	0.0143	0.02	Q	V				
13+45	0.0145	0.02	Q	V				
13+50	0.0146	0.02	Q	V				
13+55	0.0148	0.02	Q	V				
14+ 0	0.0149	0.02	Q	V				
14+ 5	0.0151	0.03	Q	V				
14+10	0.0153	0.03	Q	V				
14+15	0.0155	0.03	Q	V				
14+20	0.0157	0.03	Q	V				
14+25	0.0159	0.03	Q	V				
14+30	0.0160	0.03	Q	V				
14+35	0.0162	0.03	Q	V				
14+40	0.0164	0.03	Q	V				
14+45	0.0166	0.03	Q	V				
14+50	0.0168	0.03	Q	V				
14+55	0.0169	0.03	Q	V				
15+ 0	0.0171	0.03	Q	V				
15+ 5	0.0173	0.02	Q	V				
15+10	0.0175	0.02	Q	V				
15+15	0.0176	0.02	Q	V				
15+20	0.0178	0.02	Q	V				
15+25	0.0179	0.02	Q	V				
15+30	0.0181	0.02	Q	V				
15+35	0.0182	0.02	Q	V				
15+40	0.0184	0.02	Q	V				
15+45	0.0185	0.02	Q	V				
15+50	0.0186	0.02	Q	V				
15+55	0.0188	0.02	Q	V				
16+ 0	0.0189	0.02	Q	V				
16+ 5	0.0190	0.01	Q	V				
16+10	0.0190	0.00	Q	V				
16+15	0.0190	0.00	Q	V				
16+20	0.0190	0.00	Q	V				
16+25	0.0191	0.00	Q	V				
16+30	0.0191	0.00	Q	V				
16+35	0.0191	0.00	Q	V				
16+40	0.0191	0.00	Q	V				
16+45	0.0192	0.00	Q	V				
16+50	0.0192	0.00	Q	V				
16+55	0.0192	0.00	Q	V				
17+ 0	0.0192	0.00	Q	V				
17+ 5	0.0193	0.00	Q	V				
17+10	0.0193	0.01	Q	V				
17+15	0.0193	0.01	Q	V				
17+20	0.0194	0.01	Q	V				
17+25	0.0194	0.01	Q	V				
17+30	0.0194	0.01	Q	V				
17+35	0.0195	0.01	Q	V				
17+40	0.0195	0.01	Q	V				
17+45	0.0195	0.01	Q	V				
17+50	0.0196	0.00	Q	V				
17+55	0.0196	0.00	Q	V				
18+ 0	0.0196	0.00	Q	V				
18+ 5	0.0196	0.00	Q	V				
18+10	0.0197	0.00	Q	V				
18+15	0.0197	0.00	Q	V				
18+20	0.0197	0.00	Q	V				
18+25	0.0198	0.00	Q	V				
18+30	0.0198	0.00	Q	V				

18+35	0.0198	0.00	Q	V				
18+40	0.0198	0.00	Q	V				
18+45	0.0199	0.00	Q	V				
18+50	0.0199	0.00	Q	V				
18+55	0.0199	0.00	Q	V				
19+ 0	0.0199	0.00	Q	V				
19+ 5	0.0199	0.00	Q	V				
19+10	0.0199	0.00	Q	V				
19+15	0.0200	0.00	Q	V				
19+20	0.0200	0.00	Q	V				
19+25	0.0200	0.00	Q	V				
19+30	0.0200	0.00	Q	V				
19+35	0.0201	0.00	Q	V				
19+40	0.0201	0.00	Q	V				
19+45	0.0201	0.00	Q	V				
19+50	0.0201	0.00	Q	V				
19+55	0.0201	0.00	Q	V				
20+ 0	0.0201	0.00	Q	V				
20+ 5	0.0202	0.00	Q	V				
20+10	0.0202	0.00	Q	V				
20+15	0.0202	0.00	Q	V				
20+20	0.0202	0.00	Q	V				
20+25	0.0202	0.00	Q	V				
20+30	0.0203	0.00	Q	V				
20+35	0.0203	0.00	Q	V				
20+40	0.0203	0.00	Q	V				
20+45	0.0203	0.00	Q	V				
20+50	0.0203	0.00	Q	V				
20+55	0.0204	0.00	Q	V				
21+ 0	0.0204	0.00	Q	V				
21+ 5	0.0204	0.00	Q	V				
21+10	0.0204	0.00	Q	V				
21+15	0.0204	0.00	Q	V				
21+20	0.0205	0.00	Q	V				
21+25	0.0205	0.00	Q	V				
21+30	0.0205	0.00	Q	V				
21+35	0.0205	0.00	Q	V				
21+40	0.0205	0.00	Q	V				
21+45	0.0205	0.00	Q	V				
21+50	0.0206	0.00	Q	V				
21+55	0.0206	0.00	Q	V				
22+ 0	0.0206	0.00	Q	V				
22+ 5	0.0206	0.00	Q	V				
22+10	0.0206	0.00	Q	V				
22+15	0.0206	0.00	Q	V				
22+20	0.0207	0.00	Q	V				
22+25	0.0207	0.00	Q	V				
22+30	0.0207	0.00	Q	V				
22+35	0.0207	0.00	Q	V				
22+40	0.0207	0.00	Q	V				
22+45	0.0207	0.00	Q	V				
22+50	0.0207	0.00	Q	V				
22+55	0.0208	0.00	Q	V				
23+ 0	0.0208	0.00	Q	V				
23+ 5	0.0208	0.00	Q	V				
23+10	0.0208	0.00	Q	V				
23+15	0.0208	0.00	Q	V				
23+20	0.0208	0.00	Q	V				
23+25	0.0208	0.00	Q	V				
23+30	0.0209	0.00	Q	V				
23+35	0.0209	0.00	Q	V				
23+40	0.0209	0.00	Q	V				
23+45	0.0209	0.00	Q	V				
23+50	0.0209	0.00	Q	V				
23+55	0.0209	0.00	Q	V				

24+ 0	0.0209	0.00	Q	V				
24+ 5	0.0210	0.00	Q	V				
24+10	0.0210	0.00	Q	V				
24+15	0.0210	0.00	Q	V				
24+20	0.0211	0.01	Q	V				
24+25	0.0211	0.01	Q	V				
24+30	0.0211	0.01	Q	V				
24+35	0.0212	0.01	Q	V				
24+40	0.0212	0.01	Q	V				
24+45	0.0213	0.01	Q	V				
24+50	0.0213	0.01	Q	V				
24+55	0.0214	0.01	Q	V				
25+ 0	0.0214	0.01	Q	V				
25+ 5	0.0214	0.01	Q	V				
25+10	0.0215	0.01	Q	V				
25+15	0.0215	0.01	Q	V				
25+20	0.0216	0.01	Q	V				
25+25	0.0216	0.01	Q	V				
25+30	0.0216	0.01	Q	V				
25+35	0.0217	0.01	Q	V				
25+40	0.0217	0.01	Q	V				
25+45	0.0218	0.01	Q	V				
25+50	0.0218	0.01	Q	V				
25+55	0.0219	0.01	Q	V				
26+ 0	0.0219	0.01	Q	V				
26+ 5	0.0220	0.01	Q	V				
26+10	0.0220	0.01	Q	V				
26+15	0.0221	0.01	Q	V				
26+20	0.0221	0.01	Q	V				
26+25	0.0222	0.01	Q	V				
26+30	0.0222	0.01	Q	V				
26+35	0.0223	0.01	Q	V				
26+40	0.0224	0.01	Q	V				
26+45	0.0224	0.01	Q	V				
26+50	0.0225	0.01	Q	V				
26+55	0.0226	0.01	Q	V				
27+ 0	0.0226	0.01	Q	V				
27+ 5	0.0227	0.01	Q	V				
27+10	0.0228	0.01	Q	V				
27+15	0.0228	0.01	Q	V				
27+20	0.0229	0.01	Q	V				
27+25	0.0230	0.01	Q	V				
27+30	0.0230	0.01	Q	V				
27+35	0.0231	0.01	Q	V				
27+40	0.0232	0.01	Q	V				
27+45	0.0232	0.01	Q	V				
27+50	0.0233	0.01	Q	V				
27+55	0.0234	0.01	Q	V				
28+ 0	0.0235	0.01	Q	V				
28+ 5	0.0235	0.01	Q	V				
28+10	0.0236	0.01	Q	V				
28+15	0.0237	0.01	Q	V				
28+20	0.0238	0.01	Q	V				
28+25	0.0239	0.01	Q	V				
28+30	0.0240	0.01	Q	V				
28+35	0.0241	0.01	Q	V				
28+40	0.0242	0.01	Q	V				
28+45	0.0243	0.01	Q	V				
28+50	0.0244	0.01	Q	V				
28+55	0.0245	0.02	Q	V				
29+ 0	0.0246	0.02	Q	V				
29+ 5	0.0247	0.01	Q	V				
29+10	0.0247	0.01	Q	V				
29+15	0.0248	0.01	Q	V				
29+20	0.0249	0.01	Q	V				

29+25	0.0250	0.01	Q	V				
29+30	0.0251	0.01	Q	V				
29+35	0.0252	0.01	Q	V				
29+40	0.0253	0.02	Q	V				
29+45	0.0254	0.02	Q	V				
29+50	0.0255	0.02	Q	V				
29+55	0.0256	0.02	Q	V				
30+ 0	0.0257	0.02	Q	V				
30+ 5	0.0258	0.02	Q	V				
30+10	0.0260	0.02	Q	V				
30+15	0.0261	0.02	Q	V				
30+20	0.0262	0.02	Q	V				
30+25	0.0263	0.02	Q	V				
30+30	0.0264	0.02	Q	V				
30+35	0.0266	0.02	Q	V				
30+40	0.0267	0.02	Q	V				
30+45	0.0268	0.02	Q	V				
30+50	0.0270	0.02	Q	V				
30+55	0.0271	0.02	Q	V				
31+ 0	0.0272	0.02	Q	V				
31+ 5	0.0274	0.02	Q	V				
31+10	0.0275	0.02	Q	V				
31+15	0.0276	0.02	Q	V				
31+20	0.0278	0.02	Q	V				
31+25	0.0279	0.02	Q	V				
31+30	0.0281	0.02	Q	V				
31+35	0.0282	0.02	Q	V				
31+40	0.0284	0.02	Q	V				
31+45	0.0285	0.02	Q	V				
31+50	0.0287	0.02	Q	V				
31+55	0.0289	0.02	Q	V				
32+ 0	0.0290	0.02	Q	V				
32+ 5	0.0292	0.03	Q	V				
32+10	0.0294	0.03	Q	V				
32+15	0.0296	0.03	Q	V				
32+20	0.0298	0.03	Q	V				
32+25	0.0300	0.03	Q	V				
32+30	0.0302	0.03	Q	V				
32+35	0.0304	0.03	Q	V				
32+40	0.0306	0.03	Q	V				
32+45	0.0309	0.03	Q	V				
32+50	0.0311	0.03	Q	V				
32+55	0.0313	0.03	Q	V				
33+ 0	0.0315	0.03	Q	V				
33+ 5	0.0318	0.04	Q	V				
33+10	0.0320	0.04	Q	V				
33+15	0.0323	0.04	Q	V				
33+20	0.0325	0.04	Q	V				
33+25	0.0328	0.04	Q	V				
33+30	0.0331	0.04	Q	V				
33+35	0.0333	0.04	Q	V				
33+40	0.0336	0.04	Q	V				
33+45	0.0339	0.04	Q	V				
33+50	0.0342	0.04	Q	V				
33+55	0.0345	0.04	Q	V				
34+ 0	0.0348	0.04	Q	V				
34+ 5	0.0350	0.03	Q	V				
34+10	0.0352	0.03	Q	V				
34+15	0.0354	0.03	Q	V				
34+20	0.0356	0.03	Q	V				
34+25	0.0358	0.03	Q	V				
34+30	0.0360	0.03	Q	V				
34+35	0.0362	0.04	Q	V				
34+40	0.0365	0.04	Q	V				
34+45	0.0368	0.04	Q	V				

34+50	0.0370	0.04 Q	V			
34+55	0.0373	0.04 Q	V			
35+ 0	0.0376	0.04 Q	V			
35+ 5	0.0378	0.04 Q	V			
35+10	0.0381	0.04 Q	V			
35+15	0.0383	0.04 Q	V			
35+20	0.0386	0.04 Q	V			
35+25	0.0388	0.04 Q	V			
35+30	0.0391	0.04 Q	V			
35+35	0.0393	0.03 Q	V			
35+40	0.0395	0.03 Q	V			
35+45	0.0397	0.03 Q	V			
35+50	0.0400	0.03 Q	V			
35+55	0.0402	0.03 Q	V			
36+ 0	0.0405	0.03 Q	V			
36+ 5	0.0408	0.04 Q	V			
36+10	0.0411	0.05 Q	V			
36+15	0.0414	0.05 Q	V			
36+20	0.0418	0.05 Q	V			
36+25	0.0421	0.05 Q	V			
36+30	0.0425	0.05 Q	V			
36+35	0.0428	0.05 Q	V			
36+40	0.0432	0.05 Q	V			
36+45	0.0436	0.05 Q	V			
36+50	0.0439	0.06 Q	V			
36+55	0.0443	0.06 Q	V			
37+ 0	0.0447	0.06 Q	V			
37+ 5	0.0451	0.06 Q	V			
37+10	0.0456	0.07 Q	V			
37+15	0.0460	0.07 Q	V			
37+20	0.0465	0.07 Q	V			
37+25	0.0469	0.07 Q	V			
37+30	0.0474	0.07 Q	V			
37+35	0.0477	0.05 Q	V			
37+40	0.0480	0.04 Q	V			
37+45	0.0483	0.04 Q	V			
37+50	0.0486	0.04 Q	V			
37+55	0.0489	0.04 Q	V			
38+ 0	0.0492	0.04 Q	V			
38+ 5	0.0496	0.05 Q	V			
38+10	0.0500	0.05 Q	V			
38+15	0.0503	0.05 Q	V			
38+20	0.0507	0.05 Q	V			
38+25	0.0510	0.05 Q	V			
38+30	0.0513	0.05 Q	V			
38+35	0.0517	0.05 Q	V			
38+40	0.0520	0.05 Q	V			
38+45	0.0524	0.05 Q	V			
38+50	0.0527	0.05 Q	V			
38+55	0.0530	0.05 Q	V			
39+ 0	0.0534	0.05 Q	V			
39+ 5	0.0537	0.05 Q	V			
39+10	0.0540	0.05 Q	V			
39+15	0.0543	0.05 Q	V			
39+20	0.0546	0.04 Q	V			
39+25	0.0549	0.04 Q	V			
39+30	0.0552	0.04 Q	V			
39+35	0.0555	0.04 Q	V			
39+40	0.0558	0.04 Q	V			
39+45	0.0560	0.04 Q	V			
39+50	0.0563	0.04 Q	V			
39+55	0.0565	0.04 Q	V			
40+ 0	0.0568	0.04 Q	V			
40+ 5	0.0569	0.01 Q	V			
40+10	0.0569	0.01 Q	V			

40+15	0.0570	0.01	Q		V			
40+20	0.0570	0.01	Q		V			
40+25	0.0571	0.01	Q		V			
40+30	0.0571	0.01	Q		V			
40+35	0.0572	0.01	Q		V			
40+40	0.0572	0.01	Q		V			
40+45	0.0572	0.01	Q		V			
40+50	0.0573	0.01	Q		V			
40+55	0.0573	0.01	Q		V			
41+ 0	0.0574	0.01	Q		V			
41+ 5	0.0574	0.01	Q		V			
41+10	0.0575	0.01	Q		V			
41+15	0.0576	0.01	Q		V			
41+20	0.0576	0.01	Q		V			
41+25	0.0577	0.01	Q		V			
41+30	0.0578	0.01	Q		V			
41+35	0.0578	0.01	Q		V			
41+40	0.0579	0.01	Q		V			
41+45	0.0580	0.01	Q		V			
41+50	0.0580	0.01	Q		V			
41+55	0.0581	0.01	Q		V			
42+ 0	0.0581	0.01	Q		V			
42+ 5	0.0582	0.01	Q		V			
42+10	0.0582	0.01	Q		V			
42+15	0.0583	0.01	Q		V			
42+20	0.0583	0.01	Q		V			
42+25	0.0584	0.01	Q		V			
42+30	0.0584	0.01	Q		V			
42+35	0.0585	0.01	Q		V			
42+40	0.0585	0.01	Q		V			
42+45	0.0586	0.01	Q		V			
42+50	0.0586	0.00	Q		V			
42+55	0.0586	0.00	Q		V			
43+ 0	0.0586	0.00	Q		V			
43+ 5	0.0587	0.01	Q		V			
43+10	0.0587	0.01	Q		V			
43+15	0.0588	0.01	Q		V			
43+20	0.0588	0.01	Q		V			
43+25	0.0589	0.01	Q		V			
43+30	0.0589	0.01	Q		V			
43+35	0.0590	0.01	Q		V			
43+40	0.0590	0.01	Q		V			
43+45	0.0590	0.01	Q		V			
43+50	0.0591	0.00	Q		V			
43+55	0.0591	0.00	Q		V			
44+ 0	0.0591	0.00	Q		V			
44+ 5	0.0592	0.01	Q		V			
44+10	0.0592	0.01	Q		V			
44+15	0.0592	0.01	Q		V			
44+20	0.0593	0.01	Q		V			
44+25	0.0593	0.01	Q		V			
44+30	0.0594	0.01	Q		V			
44+35	0.0594	0.01	Q		V			
44+40	0.0594	0.01	Q		V			
44+45	0.0595	0.01	Q		V			
44+50	0.0595	0.00	Q		V			
44+55	0.0595	0.00	Q		V			
45+ 0	0.0596	0.00	Q		V			
45+ 5	0.0596	0.01	Q		V			
45+10	0.0596	0.01	Q		V			
45+15	0.0597	0.01	Q		V			
45+20	0.0597	0.00	Q		V			
45+25	0.0597	0.00	Q		V			
45+30	0.0598	0.00	Q		V			
45+35	0.0598	0.01	Q		V			

45+40	0.0598	0.01	Q		V			
45+45	0.0599	0.01	Q		V			
45+50	0.0599	0.00	Q		V			
45+55	0.0599	0.00	Q		V			
46+ 0	0.0599	0.00	Q		V			
46+ 5	0.0600	0.01	Q		V			
46+10	0.0600	0.01	Q		V			
46+15	0.0601	0.01	Q		V			
46+20	0.0601	0.00	Q		V			
46+25	0.0601	0.00	Q		V			
46+30	0.0601	0.00	Q		V			
46+35	0.0602	0.00	Q		V			
46+40	0.0602	0.00	Q		V			
46+45	0.0602	0.00	Q		V			
46+50	0.0603	0.00	Q		V			
46+55	0.0603	0.00	Q		V			
47+ 0	0.0603	0.00	Q		V			
47+ 5	0.0603	0.00	Q		V			
47+10	0.0604	0.00	Q		V			
47+15	0.0604	0.00	Q		V			
47+20	0.0604	0.00	Q		V			
47+25	0.0604	0.00	Q		V			
47+30	0.0605	0.00	Q		V			
47+35	0.0605	0.00	Q		V			
47+40	0.0605	0.00	Q		V			
47+45	0.0605	0.00	Q		V			
47+50	0.0606	0.00	Q		V			
47+55	0.0606	0.00	Q		V			
48+ 0	0.0606	0.00	Q		V			
48+ 5	0.0607	0.01	Q		V			
48+10	0.0608	0.01	Q		V			
48+15	0.0608	0.01	Q		V			
48+20	0.0609	0.01	Q		V			
48+25	0.0610	0.02	Q		V			
48+30	0.0611	0.02	Q		V			
48+35	0.0613	0.02	Q		V			
48+40	0.0614	0.02	Q		V			
48+45	0.0615	0.02	Q		V			
48+50	0.0616	0.02	Q		V			
48+55	0.0618	0.02	Q		V			
49+ 0	0.0619	0.02	Q		V			
49+ 5	0.0620	0.02	Q		V			
49+10	0.0621	0.02	Q		V			
49+15	0.0623	0.02	Q		V			
49+20	0.0624	0.02	Q		V			
49+25	0.0625	0.02	Q		V			
49+30	0.0626	0.02	Q		V			
49+35	0.0627	0.02	Q		V			
49+40	0.0628	0.02	Q		V			
49+45	0.0629	0.02	Q		V			
49+50	0.0631	0.02	Q		V			
49+55	0.0632	0.02	Q		V			
50+ 0	0.0633	0.02	Q		V			
50+ 5	0.0635	0.02	Q		V			
50+10	0.0636	0.02	Q		V			
50+15	0.0638	0.02	Q		V			
50+20	0.0639	0.02	Q		V			
50+25	0.0641	0.02	Q		V			
50+30	0.0642	0.02	Q		V			
50+35	0.0644	0.03	Q		V			
50+40	0.0646	0.03	Q		V			
50+45	0.0648	0.03	Q		V			
50+50	0.0650	0.03	Q		V			
50+55	0.0651	0.03	Q		V			
51+ 0	0.0653	0.03	Q		V			

51+ 5	0.0655	0.03 Q		V		
51+10	0.0657	0.03 Q		V		
51+15	0.0659	0.03 Q		V		
51+20	0.0661	0.03 Q		V		
51+25	0.0662	0.03 Q		V		
51+30	0.0664	0.03 Q		V		
51+35	0.0666	0.03 Q		V		
51+40	0.0668	0.03 Q		V		
51+45	0.0670	0.03 Q		V		
51+50	0.0672	0.03 Q		V		
51+55	0.0674	0.03 Q		V		
52+ 0	0.0676	0.03 Q		V		
52+ 5	0.0678	0.03 Q		V		
52+10	0.0681	0.03 Q		V		
52+15	0.0683	0.03 Q		V		
52+20	0.0685	0.04 Q		V		
52+25	0.0688	0.04 Q		V		
52+30	0.0691	0.04 Q		V		
52+35	0.0693	0.04 Q		V		
52+40	0.0696	0.04 Q		V		
52+45	0.0698	0.04 Q		V		
52+50	0.0701	0.04 Q		V		
52+55	0.0704	0.04 Q		V		
53+ 0	0.0707	0.04 Q		V		
53+ 5	0.0709	0.03 Q		V		
53+10	0.0712	0.03 Q		V		
53+15	0.0714	0.03 Q		V		
53+20	0.0716	0.04 Q		V		
53+25	0.0719	0.04 Q		V		
53+30	0.0721	0.04 Q		V		
53+35	0.0724	0.04 Q		V		
53+40	0.0727	0.04 Q		V		
53+45	0.0730	0.04 Q		V		
53+50	0.0733	0.04 Q		V		
53+55	0.0736	0.04 Q		V		
54+ 0	0.0739	0.04 Q		V		
54+ 5	0.0742	0.05 Q		V		
54+10	0.0745	0.05 Q		V		
54+15	0.0749	0.05 Q		V		
54+20	0.0752	0.05 Q		V		
54+25	0.0755	0.05 Q		V		
54+30	0.0759	0.05 Q		V		
54+35	0.0762	0.05 Q		V		
54+40	0.0766	0.05 Q		V		
54+45	0.0770	0.05 Q		V		
54+50	0.0773	0.05 Q		V		
54+55	0.0777	0.05 Q		V		
55+ 0	0.0781	0.05 Q		V		
55+ 5	0.0784	0.05 Q		V		
55+10	0.0788	0.05 Q		V		
55+15	0.0792	0.05 Q		V		
55+20	0.0796	0.06 Q		V		
55+25	0.0800	0.06 Q		V		
55+30	0.0804	0.06 Q		V		
55+35	0.0808	0.06 Q		V		
55+40	0.0812	0.06 Q		V		
55+45	0.0817	0.06 Q		V		
55+50	0.0822	0.07 Q		V		
55+55	0.0826	0.07 Q		V		
56+ 0	0.0831	0.07 Q		V		
56+ 5	0.0836	0.08 Q		V		
56+10	0.0842	0.08 Q		V		
56+15	0.0848	0.08 Q		V		
56+20	0.0853	0.08 Q		V		
56+25	0.0859	0.08 Q		V		

56+30	0.0864	0.08	Q			V		
56+35	0.0870	0.08	Q			V		
56+40	0.0876	0.09	Q			V		
56+45	0.0882	0.09	Q			V		
56+50	0.0888	0.09	Q			V		
56+55	0.0894	0.09	Q			V		
57+ 0	0.0900	0.09	Q			V		
57+ 5	0.0907	0.10	Q			V		
57+10	0.0914	0.10	Q			V		
57+15	0.0921	0.10	Q			V		
57+20	0.0928	0.11	Q			V		
57+25	0.0936	0.11	Q			V		
57+30	0.0943	0.11	Q			V		
57+35	0.0951	0.11	Q			V		
57+40	0.0958	0.11	Q			V		
57+45	0.0966	0.11	Q			V		
57+50	0.0974	0.12	Q			V		
57+55	0.0982	0.12	Q			V		
58+ 0	0.0990	0.12	Q			V		
58+ 5	0.0996	0.09	Q			V		
58+10	0.1002	0.08	Q			V		
58+15	0.1007	0.08	Q			V		
58+20	0.1013	0.08	Q			V		
58+25	0.1018	0.08	Q			V		
58+30	0.1024	0.08	Q			V		
58+35	0.1031	0.10	Q			V		
58+40	0.1038	0.11	Q			V		
58+45	0.1046	0.11	Q			V		
58+50	0.1053	0.11	Q			V		
58+55	0.1060	0.11	Q			V		
59+ 0	0.1068	0.11	Q			V		
59+ 5	0.1075	0.10	Q			V		
59+10	0.1082	0.10	Q			V		
59+15	0.1089	0.10	Q			V		
59+20	0.1096	0.10	Q			V		
59+25	0.1103	0.10	Q			V		
59+30	0.1110	0.10	Q			V		
59+35	0.1116	0.09	Q			V		
59+40	0.1122	0.09	Q			V		
59+45	0.1128	0.09	Q			V		
59+50	0.1135	0.09	Q			V		
59+55	0.1142	0.10	Q			V		
60+ 0	0.1148	0.10	Q			V		
60+ 5	0.1152	0.05	Q			V		
60+10	0.1154	0.04	Q			V		
60+15	0.1157	0.04	Q			V		
60+20	0.1160	0.05	Q			V		
60+25	0.1164	0.05	Q			V		
60+30	0.1167	0.05	Q			V		
60+35	0.1171	0.06	Q			V		
60+40	0.1176	0.07	Q			V		
60+45	0.1180	0.07	Q			V		
60+50	0.1185	0.07	Q			V		
60+55	0.1190	0.07	Q			V		
61+ 0	0.1196	0.08	Q			V		
61+ 5	0.1203	0.10	Q			V		
61+10	0.1211	0.11	Q			V		
61+15	0.1218	0.11	Q			V		
61+20	0.1226	0.11	Q			V		
61+25	0.1234	0.11	Q			V		
61+30	0.1242	0.12	Q			V		
61+35	0.1246	0.05	Q			V		
61+40	0.1248	0.04	Q			V		
61+45	0.1251	0.04	Q			V		
61+50	0.1254	0.04	Q			V		

61+55	0.1256	0.04	Q				V	
62+ 0	0.1259	0.04	Q				V	
62+ 5	0.1263	0.06	Q				V	
62+10	0.1268	0.07	Q				V	
62+15	0.1273	0.07	Q				V	
62+20	0.1278	0.07	Q				V	
62+25	0.1282	0.06	Q				V	
62+30	0.1286	0.07	Q				V	
62+35	0.1291	0.07	Q				V	
62+40	0.1296	0.07	Q				V	
62+45	0.1300	0.07	Q				V	
62+50	0.1305	0.06	Q				V	
62+55	0.1309	0.06	Q				V	
63+ 0	0.1313	0.06	Q				V	
63+ 5	0.1317	0.06	Q				V	
63+10	0.1321	0.06	Q				V	
63+15	0.1325	0.06	Q				V	
63+20	0.1328	0.05	Q				V	
63+25	0.1332	0.05	Q				V	
63+30	0.1335	0.05	Q				V	
63+35	0.1337	0.03	Q				V	
63+40	0.1339	0.02	Q				V	
63+45	0.1340	0.02	Q				V	
63+50	0.1342	0.02	Q				V	
63+55	0.1344	0.02	Q				V	
64+ 0	0.1345	0.03	Q				V	
64+ 5	0.1347	0.02	Q				V	
64+10	0.1348	0.02	Q				V	
64+15	0.1350	0.02	Q				V	
64+20	0.1351	0.02	Q				V	
64+25	0.1353	0.02	Q				V	
64+30	0.1354	0.02	Q				V	
64+35	0.1355	0.02	Q				V	
64+40	0.1357	0.02	Q				V	
64+45	0.1358	0.02	Q				V	
64+50	0.1359	0.02	Q				V	
64+55	0.1360	0.02	Q				V	
65+ 0	0.1361	0.02	Q				V	
65+ 5	0.1363	0.02	Q				V	
65+10	0.1364	0.03	Q				V	
65+15	0.1366	0.03	Q				V	
65+20	0.1368	0.03	Q				V	
65+25	0.1370	0.03	Q				V	
65+30	0.1372	0.03	Q				V	
65+35	0.1374	0.03	Q				V	
65+40	0.1375	0.03	Q				V	
65+45	0.1377	0.03	Q				V	
65+50	0.1379	0.02	Q				V	
65+55	0.1380	0.02	Q				V	
66+ 0	0.1382	0.02	Q				V	
66+ 5	0.1383	0.02	Q				V	
66+10	0.1385	0.02	Q				V	
66+15	0.1386	0.02	Q				V	
66+20	0.1388	0.02	Q				V	
66+25	0.1389	0.02	Q				V	
66+30	0.1391	0.02	Q				V	
66+35	0.1392	0.02	Q				V	
66+40	0.1393	0.02	Q				V	
66+45	0.1394	0.02	Q				V	
66+50	0.1395	0.01	Q				V	
66+55	0.1396	0.01	Q				V	
67+ 0	0.1396	0.01	Q				V	
67+ 5	0.1397	0.01	Q				V	
67+10	0.1398	0.02	Q				V	
67+15	0.1400	0.02	Q				V	

67+20	0.1401	0.02	Q				V
67+25	0.1402	0.02	Q				V
67+30	0.1404	0.02	Q				V
67+35	0.1405	0.02	Q				V
67+40	0.1406	0.02	Q				V
67+45	0.1407	0.02	Q				V
67+50	0.1408	0.01	Q				V
67+55	0.1409	0.01	Q				V
68+ 0	0.1410	0.01	Q				V
68+ 5	0.1411	0.01	Q				V
68+10	0.1412	0.02	Q				V
68+15	0.1413	0.02	Q				V
68+20	0.1414	0.02	Q				V
68+25	0.1415	0.02	Q				V
68+30	0.1416	0.02	Q				V
68+35	0.1417	0.02	Q				V
68+40	0.1418	0.02	Q				V
68+45	0.1419	0.02	Q				V
68+50	0.1420	0.01	Q				V
68+55	0.1421	0.01	Q				V
69+ 0	0.1422	0.01	Q				V
69+ 5	0.1423	0.01	Q				V
69+10	0.1424	0.02	Q				V
69+15	0.1425	0.02	Q				V
69+20	0.1426	0.01	Q				V
69+25	0.1426	0.01	Q				V
69+30	0.1427	0.01	Q				V
69+35	0.1428	0.01	Q				V
69+40	0.1429	0.02	Q				V
69+45	0.1430	0.02	Q				V
69+50	0.1431	0.01	Q				V
69+55	0.1432	0.01	Q				V
70+ 0	0.1433	0.01	Q				V
70+ 5	0.1434	0.01	Q				V
70+10	0.1435	0.02	Q				V
70+15	0.1436	0.02	Q				V
70+20	0.1437	0.01	Q				V
70+25	0.1437	0.01	Q				V
70+30	0.1438	0.01	Q				V
70+35	0.1439	0.01	Q				V
70+40	0.1440	0.01	Q				V
70+45	0.1440	0.01	Q				V
70+50	0.1441	0.01	Q				V
70+55	0.1442	0.01	Q				V
71+ 0	0.1443	0.01	Q				V
71+ 5	0.1443	0.01	Q				V
71+10	0.1444	0.01	Q				V
71+15	0.1445	0.01	Q				V
71+20	0.1446	0.01	Q				V
71+25	0.1446	0.01	Q				V
71+30	0.1447	0.01	Q				V
71+35	0.1448	0.01	Q				V
71+40	0.1449	0.01	Q				V
71+45	0.1449	0.01	Q				V
71+50	0.1450	0.01	Q				V
71+55	0.1451	0.01	Q				V
72+ 0	0.1451	0.01	Q				V
72+ 5	0.1452	0.00	Q				V

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: BPOST245.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area B
Post-development
24-Hr 5-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.74(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 284.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 86.63(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.054 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.016 Mi.
Difference in elevation = 1.69(Ft.)
Slope along watercourse = 31.4197 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.015
Lag time = 0.013 Hr.
Lag time = 0.78 Min.
25% of lag time = 0.19 Min.
40% of lag time = 0.31 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 24 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	2.43	1.80

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	6.58	4.88

STORM EVENT (YEAR) = 5.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 2.430(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 6.580(In)

Point rain (area averaged) = 3.402(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 3.402(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.742 55.00 0.792
 Total Area Entered = 0.74(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 55.0 35.0 0.715 0.792 0.205 1.000 0.205

Sum (F) = 0.205

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.205

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.103

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.266

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	645.077	77.129	0.577
2	0.167	1290.154	22.871	0.171
Sum = 100.000			Sum=	0.748

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.07	0.027	0.364	0.007	0.02
2	0.17	0.07	0.027	0.362	0.007	0.02
3	0.25	0.07	0.027	0.361	0.007	0.02
4	0.33	0.10	0.041	0.360	0.011	0.03
5	0.42	0.10	0.041	0.358	0.011	0.03
6	0.50	0.10	0.041	0.357	0.011	0.03
7	0.58	0.10	0.041	0.355	0.011	0.03
8	0.67	0.10	0.041	0.354	0.011	0.03
9	0.75	0.10	0.041	0.353	0.011	0.03
10	0.83	0.13	0.054	0.351	0.014	0.04
11	0.92	0.13	0.054	0.350	0.014	0.04
12	1.00	0.13	0.054	0.348	0.014	0.04
13	1.08	0.10	0.041	0.347	0.011	0.03
14	1.17	0.10	0.041	0.346	0.011	0.03
15	1.25	0.10	0.041	0.344	0.011	0.03
16	1.33	0.10	0.041	0.343	0.011	0.03
17	1.42	0.10	0.041	0.342	0.011	0.03
18	1.50	0.10	0.041	0.340	0.011	0.03
19	1.58	0.10	0.041	0.339	0.011	0.03
20	1.67	0.10	0.041	0.338	0.011	0.03
21	1.75	0.10	0.041	0.336	0.011	0.03
22	1.83	0.13	0.054	0.335	0.014	0.04
23	1.92	0.13	0.054	0.333	0.014	0.04
24	2.00	0.13	0.054	0.332	0.014	0.04
25	2.08	0.13	0.054	0.331	0.014	0.04
26	2.17	0.13	0.054	0.329	0.014	0.04
27	2.25	0.13	0.054	0.328	0.014	0.04
28	2.33	0.13	0.054	0.327	0.014	0.04
29	2.42	0.13	0.054	0.325	0.014	0.04
30	2.50	0.13	0.054	0.324	0.014	0.04
31	2.58	0.17	0.068	0.323	0.018	0.05
32	2.67	0.17	0.068	0.321	0.018	0.05
33	2.75	0.17	0.068	0.320	0.018	0.05

34	2.83	0.17	0.068	0.319	0.018	0.05
35	2.92	0.17	0.068	0.318	0.018	0.05
36	3.00	0.17	0.068	0.316	0.018	0.05
37	3.08	0.17	0.068	0.315	0.018	0.05
38	3.17	0.17	0.068	0.314	0.018	0.05
39	3.25	0.17	0.068	0.312	0.018	0.05
40	3.33	0.17	0.068	0.311	0.018	0.05
41	3.42	0.17	0.068	0.310	0.018	0.05
42	3.50	0.17	0.068	0.308	0.018	0.05
43	3.58	0.17	0.068	0.307	0.018	0.05
44	3.67	0.17	0.068	0.306	0.018	0.05
45	3.75	0.17	0.068	0.305	0.018	0.05
46	3.83	0.20	0.082	0.303	0.022	0.06
47	3.92	0.20	0.082	0.302	0.022	0.06
48	4.00	0.20	0.082	0.301	0.022	0.06
49	4.08	0.20	0.082	0.299	0.022	0.06
50	4.17	0.20	0.082	0.298	0.022	0.06
51	4.25	0.20	0.082	0.297	0.022	0.06
52	4.33	0.23	0.095	0.296	0.025	0.07
53	4.42	0.23	0.095	0.294	0.025	0.07
54	4.50	0.23	0.095	0.293	0.025	0.07
55	4.58	0.23	0.095	0.292	0.025	0.07
56	4.67	0.23	0.095	0.291	0.025	0.07
57	4.75	0.23	0.095	0.289	0.025	0.07
58	4.83	0.27	0.109	0.288	0.029	0.08
59	4.92	0.27	0.109	0.287	0.029	0.08
60	5.00	0.27	0.109	0.286	0.029	0.08
61	5.08	0.20	0.082	0.284	0.022	0.06
62	5.17	0.20	0.082	0.283	0.022	0.06
63	5.25	0.20	0.082	0.282	0.022	0.06
64	5.33	0.23	0.095	0.281	0.025	0.07
65	5.42	0.23	0.095	0.279	0.025	0.07
66	5.50	0.23	0.095	0.278	0.025	0.07
67	5.58	0.27	0.109	0.277	0.029	0.08
68	5.67	0.27	0.109	0.276	0.029	0.08
69	5.75	0.27	0.109	0.275	0.029	0.08
70	5.83	0.27	0.109	0.273	0.029	0.08
71	5.92	0.27	0.109	0.272	0.029	0.08
72	6.00	0.27	0.109	0.271	0.029	0.08
73	6.08	0.30	0.122	0.270	0.033	0.09
74	6.17	0.30	0.122	0.268	0.033	0.09
75	6.25	0.30	0.122	0.267	0.033	0.09
76	6.33	0.30	0.122	0.266	0.033	0.09
77	6.42	0.30	0.122	0.265	0.033	0.09
78	6.50	0.30	0.122	0.264	0.033	0.09
79	6.58	0.33	0.136	0.263	0.036	0.10
80	6.67	0.33	0.136	0.261	0.036	0.10
81	6.75	0.33	0.136	0.260	0.036	0.10
82	6.83	0.33	0.136	0.259	0.036	0.10
83	6.92	0.33	0.136	0.258	0.036	0.10
84	7.00	0.33	0.136	0.257	0.036	0.10
85	7.08	0.33	0.136	0.255	0.036	0.10
86	7.17	0.33	0.136	0.254	0.036	0.10
87	7.25	0.33	0.136	0.253	0.036	0.10
88	7.33	0.37	0.150	0.252	0.040	0.11
89	7.42	0.37	0.150	0.251	0.040	0.11
90	7.50	0.37	0.150	0.250	0.040	0.11
91	7.58	0.40	0.163	0.249	0.043	0.12
92	7.67	0.40	0.163	0.247	0.043	0.12
93	7.75	0.40	0.163	0.246	0.043	0.12
94	7.83	0.43	0.177	0.245	0.047	0.13
95	7.92	0.43	0.177	0.244	0.047	0.13
96	8.00	0.43	0.177	0.243	0.047	0.13
97	8.08	0.50	0.204	0.242	0.054	0.15
98	8.17	0.50	0.204	0.241	0.054	0.15

99	8.25	0.50	0.204	0.239	0.054	0.15
100	8.33	0.50	0.204	0.238	0.054	0.15
101	8.42	0.50	0.204	0.237	0.054	0.15
102	8.50	0.50	0.204	0.236	0.054	0.15
103	8.58	0.53	0.218	0.235	0.058	0.16
104	8.67	0.53	0.218	0.234	0.058	0.16
105	8.75	0.53	0.218	0.233	0.058	0.16
106	8.83	0.57	0.231	0.232	0.062	0.17
107	8.92	0.57	0.231	0.231	---	0.00
108	9.00	0.57	0.231	0.230	---	0.00
109	9.08	0.63	0.259	0.228	---	0.03
110	9.17	0.63	0.259	0.227	---	0.03
111	9.25	0.63	0.259	0.226	---	0.03
112	9.33	0.67	0.272	0.225	---	0.05
113	9.42	0.67	0.272	0.224	---	0.05
114	9.50	0.67	0.272	0.223	---	0.05
115	9.58	0.70	0.286	0.222	---	0.06
116	9.67	0.70	0.286	0.221	---	0.06
117	9.75	0.70	0.286	0.220	---	0.07
118	9.83	0.73	0.299	0.219	---	0.08
119	9.92	0.73	0.299	0.218	---	0.08
120	10.00	0.73	0.299	0.217	---	0.08
121	10.08	0.50	0.204	0.216	0.054	0.15
122	10.17	0.50	0.204	0.215	0.054	0.15
123	10.25	0.50	0.204	0.214	0.054	0.15
124	10.33	0.50	0.204	0.213	0.054	0.15
125	10.42	0.50	0.204	0.212	0.054	0.15
126	10.50	0.50	0.204	0.210	0.054	0.15
127	10.58	0.67	0.272	0.209	---	0.06
128	10.67	0.67	0.272	0.208	---	0.06
129	10.75	0.67	0.272	0.207	---	0.06
130	10.83	0.67	0.272	0.206	---	0.07
131	10.92	0.67	0.272	0.205	---	0.07
132	11.00	0.67	0.272	0.204	---	0.07
133	11.08	0.63	0.259	0.203	---	0.06
134	11.17	0.63	0.259	0.202	---	0.06
135	11.25	0.63	0.259	0.201	---	0.06
136	11.33	0.63	0.259	0.200	---	0.06
137	11.42	0.63	0.259	0.199	---	0.06
138	11.50	0.63	0.259	0.198	---	0.06
139	11.58	0.57	0.231	0.197	---	0.03
140	11.67	0.57	0.231	0.196	---	0.03
141	11.75	0.57	0.231	0.195	---	0.04
142	11.83	0.60	0.245	0.194	---	0.05
143	11.92	0.60	0.245	0.193	---	0.05
144	12.00	0.60	0.245	0.193	---	0.05
145	12.08	0.83	0.340	0.192	---	0.15
146	12.17	0.83	0.340	0.191	---	0.15
147	12.25	0.83	0.340	0.190	---	0.15
148	12.33	0.87	0.354	0.189	---	0.17
149	12.42	0.87	0.354	0.188	---	0.17
150	12.50	0.87	0.354	0.187	---	0.17
151	12.58	0.93	0.381	0.186	---	0.20
152	12.67	0.93	0.381	0.185	---	0.20
153	12.75	0.93	0.381	0.184	---	0.20
154	12.83	0.97	0.395	0.183	---	0.21
155	12.92	0.97	0.395	0.182	---	0.21
156	13.00	0.97	0.395	0.181	---	0.21
157	13.08	1.13	0.463	0.180	---	0.28
158	13.17	1.13	0.463	0.179	---	0.28
159	13.25	1.13	0.463	0.178	---	0.28
160	13.33	1.13	0.463	0.178	---	0.29
161	13.42	1.13	0.463	0.177	---	0.29
162	13.50	1.13	0.463	0.176	---	0.29
163	13.58	0.77	0.313	0.175	---	0.14

164	13.67	0.77	0.313	0.174	---	0.14
165	13.75	0.77	0.313	0.173	---	0.14
166	13.83	0.77	0.313	0.172	---	0.14
167	13.92	0.77	0.313	0.171	---	0.14
168	14.00	0.77	0.313	0.170	---	0.14
169	14.08	0.90	0.367	0.170	---	0.20
170	14.17	0.90	0.367	0.169	---	0.20
171	14.25	0.90	0.367	0.168	---	0.20
172	14.33	0.87	0.354	0.167	---	0.19
173	14.42	0.87	0.354	0.166	---	0.19
174	14.50	0.87	0.354	0.165	---	0.19
175	14.58	0.87	0.354	0.164	---	0.19
176	14.67	0.87	0.354	0.164	---	0.19
177	14.75	0.87	0.354	0.163	---	0.19
178	14.83	0.83	0.340	0.162	---	0.18
179	14.92	0.83	0.340	0.161	---	0.18
180	15.00	0.83	0.340	0.160	---	0.18
181	15.08	0.80	0.327	0.159	---	0.17
182	15.17	0.80	0.327	0.159	---	0.17
183	15.25	0.80	0.327	0.158	---	0.17
184	15.33	0.77	0.313	0.157	---	0.16
185	15.42	0.77	0.313	0.156	---	0.16
186	15.50	0.77	0.313	0.155	---	0.16
187	15.58	0.63	0.259	0.155	---	0.10
188	15.67	0.63	0.259	0.154	---	0.10
189	15.75	0.63	0.259	0.153	---	0.11
190	15.83	0.63	0.259	0.152	---	0.11
191	15.92	0.63	0.259	0.151	---	0.11
192	16.00	0.63	0.259	0.151	---	0.11
193	16.08	0.13	0.054	0.150	0.014	0.04
194	16.17	0.13	0.054	0.149	0.014	0.04
195	16.25	0.13	0.054	0.148	0.014	0.04
196	16.33	0.13	0.054	0.148	0.014	0.04
197	16.42	0.13	0.054	0.147	0.014	0.04
198	16.50	0.13	0.054	0.146	0.014	0.04
199	16.58	0.10	0.041	0.145	0.011	0.03
200	16.67	0.10	0.041	0.145	0.011	0.03
201	16.75	0.10	0.041	0.144	0.011	0.03
202	16.83	0.10	0.041	0.143	0.011	0.03
203	16.92	0.10	0.041	0.142	0.011	0.03
204	17.00	0.10	0.041	0.142	0.011	0.03
205	17.08	0.17	0.068	0.141	0.018	0.05
206	17.17	0.17	0.068	0.140	0.018	0.05
207	17.25	0.17	0.068	0.140	0.018	0.05
208	17.33	0.17	0.068	0.139	0.018	0.05
209	17.42	0.17	0.068	0.138	0.018	0.05
210	17.50	0.17	0.068	0.138	0.018	0.05
211	17.58	0.17	0.068	0.137	0.018	0.05
212	17.67	0.17	0.068	0.136	0.018	0.05
213	17.75	0.17	0.068	0.135	0.018	0.05
214	17.83	0.13	0.054	0.135	0.014	0.04
215	17.92	0.13	0.054	0.134	0.014	0.04
216	18.00	0.13	0.054	0.133	0.014	0.04
217	18.08	0.13	0.054	0.133	0.014	0.04
218	18.17	0.13	0.054	0.132	0.014	0.04
219	18.25	0.13	0.054	0.132	0.014	0.04
220	18.33	0.13	0.054	0.131	0.014	0.04
221	18.42	0.13	0.054	0.130	0.014	0.04
222	18.50	0.13	0.054	0.130	0.014	0.04
223	18.58	0.10	0.041	0.129	0.011	0.03
224	18.67	0.10	0.041	0.128	0.011	0.03
225	18.75	0.10	0.041	0.128	0.011	0.03
226	18.83	0.07	0.027	0.127	0.007	0.02
227	18.92	0.07	0.027	0.127	0.007	0.02
228	19.00	0.07	0.027	0.126	0.007	0.02

229	19.08	0.10	0.041	0.125	0.011	0.03
230	19.17	0.10	0.041	0.125	0.011	0.03
231	19.25	0.10	0.041	0.124	0.011	0.03
232	19.33	0.13	0.054	0.124	0.014	0.04
233	19.42	0.13	0.054	0.123	0.014	0.04
234	19.50	0.13	0.054	0.122	0.014	0.04
235	19.58	0.10	0.041	0.122	0.011	0.03
236	19.67	0.10	0.041	0.121	0.011	0.03
237	19.75	0.10	0.041	0.121	0.011	0.03
238	19.83	0.07	0.027	0.120	0.007	0.02
239	19.92	0.07	0.027	0.120	0.007	0.02
240	20.00	0.07	0.027	0.119	0.007	0.02
241	20.08	0.10	0.041	0.119	0.011	0.03
242	20.17	0.10	0.041	0.118	0.011	0.03
243	20.25	0.10	0.041	0.118	0.011	0.03
244	20.33	0.10	0.041	0.117	0.011	0.03
245	20.42	0.10	0.041	0.117	0.011	0.03
246	20.50	0.10	0.041	0.116	0.011	0.03
247	20.58	0.10	0.041	0.116	0.011	0.03
248	20.67	0.10	0.041	0.115	0.011	0.03
249	20.75	0.10	0.041	0.115	0.011	0.03
250	20.83	0.07	0.027	0.114	0.007	0.02
251	20.92	0.07	0.027	0.114	0.007	0.02
252	21.00	0.07	0.027	0.113	0.007	0.02
253	21.08	0.10	0.041	0.113	0.011	0.03
254	21.17	0.10	0.041	0.112	0.011	0.03
255	21.25	0.10	0.041	0.112	0.011	0.03
256	21.33	0.07	0.027	0.112	0.007	0.02
257	21.42	0.07	0.027	0.111	0.007	0.02
258	21.50	0.07	0.027	0.111	0.007	0.02
259	21.58	0.10	0.041	0.110	0.011	0.03
260	21.67	0.10	0.041	0.110	0.011	0.03
261	21.75	0.10	0.041	0.109	0.011	0.03
262	21.83	0.07	0.027	0.109	0.007	0.02
263	21.92	0.07	0.027	0.109	0.007	0.02
264	22.00	0.07	0.027	0.108	0.007	0.02
265	22.08	0.10	0.041	0.108	0.011	0.03
266	22.17	0.10	0.041	0.108	0.011	0.03
267	22.25	0.10	0.041	0.107	0.011	0.03
268	22.33	0.07	0.027	0.107	0.007	0.02
269	22.42	0.07	0.027	0.107	0.007	0.02
270	22.50	0.07	0.027	0.106	0.007	0.02
271	22.58	0.07	0.027	0.106	0.007	0.02
272	22.67	0.07	0.027	0.106	0.007	0.02
273	22.75	0.07	0.027	0.105	0.007	0.02
274	22.83	0.07	0.027	0.105	0.007	0.02
275	22.92	0.07	0.027	0.105	0.007	0.02
276	23.00	0.07	0.027	0.105	0.007	0.02
277	23.08	0.07	0.027	0.104	0.007	0.02
278	23.17	0.07	0.027	0.104	0.007	0.02
279	23.25	0.07	0.027	0.104	0.007	0.02
280	23.33	0.07	0.027	0.104	0.007	0.02
281	23.42	0.07	0.027	0.104	0.007	0.02
282	23.50	0.07	0.027	0.103	0.007	0.02
283	23.58	0.07	0.027	0.103	0.007	0.02
284	23.67	0.07	0.027	0.103	0.007	0.02
285	23.75	0.07	0.027	0.103	0.007	0.02
286	23.83	0.07	0.027	0.103	0.007	0.02
287	23.92	0.07	0.027	0.103	0.007	0.02
288	24.00	0.07	0.027	0.103	0.007	0.02

Sum = 100.0

Sum = 21.7

Flood volume = Effective rainfall 1.81(In)

times area $0.7(\text{Ac.})/[(\text{In})/(\text{Ft.})] = 0.1(\text{Ac.Ft})$

Total soil loss = 1.59(In)

Total soil loss = 0.098(Ac.Ft)

Total rainfall = 3.40(In)
 Flood volume = 4879.0 Cubic Feet
 Total soil loss = 4284.2 Cubic Feet

 Peak flow rate of this hydrograph = 0.215(CFS)

+++++

24 - HOUR STORM
 Runoff Hydrograph

 Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m)	Volume	Ac.Ft	Q(CFS)	0	2.5	5.0	7.5	10.0
0+ 5	0.0001	0.01	Q					
0+10	0.0002	0.01	Q					
0+15	0.0003	0.01	Q					
0+20	0.0004	0.02	Q					
0+25	0.0006	0.02	Q					
0+30	0.0007	0.02	Q					
0+35	0.0009	0.02	Q					
0+40	0.0010	0.02	Q					
0+45	0.0012	0.02	Q					
0+50	0.0014	0.03	Q					
0+55	0.0016	0.03	Q					
1+ 0	0.0018	0.03	Q					
1+ 5	0.0020	0.02	Q					
1+10	0.0021	0.02	Q					
1+15	0.0023	0.02	Q					
1+20	0.0024	0.02	Q					
1+25	0.0026	0.02	Q					
1+30	0.0027	0.02	Q					
1+35	0.0029	0.02	QV					
1+40	0.0031	0.02	QV					
1+45	0.0032	0.02	QV					
1+50	0.0034	0.03	QV					
1+55	0.0036	0.03	QV					
2+ 0	0.0038	0.03	QV					
2+ 5	0.0040	0.03	QV					
2+10	0.0042	0.03	QV					
2+15	0.0044	0.03	QV					
2+20	0.0046	0.03	QV					
2+25	0.0048	0.03	QV					
2+30	0.0050	0.03	QV					
2+35	0.0053	0.04	QV					
2+40	0.0055	0.04	QV					
2+45	0.0058	0.04	Q V					
2+50	0.0061	0.04	Q V					
2+55	0.0063	0.04	Q V					
3+ 0	0.0066	0.04	Q V					
3+ 5	0.0068	0.04	Q V					
3+10	0.0071	0.04	Q V					
3+15	0.0073	0.04	Q V					
3+20	0.0076	0.04	Q V					
3+25	0.0079	0.04	Q V					
3+30	0.0081	0.04	Q V					
3+35	0.0084	0.04	Q V					
3+40	0.0086	0.04	Q V					
3+45	0.0089	0.04	Q V					
3+50	0.0092	0.04	Q V					
3+55	0.0095	0.04	Q V					
4+ 0	0.0098	0.04	Q V					
4+ 5	0.0101	0.04	Q V					
4+10	0.0104	0.04	Q V					

4+15	0.0107	0.04	Q	V				
4+20	0.0111	0.05	Q	V				
4+25	0.0114	0.05	Q	V				
4+30	0.0118	0.05	Q	V				
4+35	0.0122	0.05	Q	V				
4+40	0.0125	0.05	Q	V				
4+45	0.0129	0.05	Q	V				
4+50	0.0133	0.06	Q	V				
4+55	0.0137	0.06	Q	V				
5+ 0	0.0141	0.06	Q	V				
5+ 5	0.0144	0.05	Q	V				
5+10	0.0147	0.04	Q	V				
5+15	0.0151	0.04	Q	V				
5+20	0.0154	0.05	Q	V				
5+25	0.0158	0.05	Q	V				
5+30	0.0161	0.05	Q	V				
5+35	0.0165	0.06	Q	V				
5+40	0.0169	0.06	Q	V				
5+45	0.0173	0.06	Q	V				
5+50	0.0178	0.06	Q	V				
5+55	0.0182	0.06	Q	V				
6+ 0	0.0186	0.06	Q	V				
6+ 5	0.0190	0.07	Q	V				
6+10	0.0195	0.07	Q	V				
6+15	0.0200	0.07	Q	V				
6+20	0.0204	0.07	Q	V				
6+25	0.0209	0.07	Q	V				
6+30	0.0213	0.07	Q	V				
6+35	0.0219	0.07	Q	V				
6+40	0.0224	0.07	Q	V				
6+45	0.0229	0.07	Q	V				
6+50	0.0234	0.07	Q	V				
6+55	0.0239	0.07	Q	V				
7+ 0	0.0244	0.07	Q	V				
7+ 5	0.0249	0.07	Q	V				
7+10	0.0255	0.07	Q	V				
7+15	0.0260	0.07	Q	V				
7+20	0.0265	0.08	Q	V				
7+25	0.0271	0.08	Q	V				
7+30	0.0277	0.08	Q	V				
7+35	0.0283	0.09	Q	V				
7+40	0.0289	0.09	Q	V				
7+45	0.0295	0.09	Q	V				
7+50	0.0301	0.10	Q	V				
7+55	0.0308	0.10	Q	V				
8+ 0	0.0315	0.10	Q	V				
8+ 5	0.0322	0.11	Q	V				
8+10	0.0330	0.11	Q	V				
8+15	0.0338	0.11	Q	V				
8+20	0.0346	0.11	Q	V				
8+25	0.0353	0.11	Q	V				
8+30	0.0361	0.11	Q	V				
8+35	0.0369	0.12	Q	V				
8+40	0.0377	0.12	Q	V				
8+45	0.0386	0.12	Q	V				
8+50	0.0394	0.13	Q	V				
8+55	0.0396	0.03	Q	V				
9+ 0	0.0396	0.00	Q	V				
9+ 5	0.0397	0.02	Q	V				
9+10	0.0399	0.02	Q	V				
9+15	0.0401	0.02	Q	V				
9+20	0.0403	0.03	Q	V				
9+25	0.0405	0.04	Q	V				
9+30	0.0408	0.04	Q	V				
9+35	0.0411	0.05	Q	V				

9+40	0.0414	0.05	Q		V			
9+45	0.0418	0.05	Q		V			
9+50	0.0422	0.06	Q		V			
9+55	0.0426	0.06	Q		V			
10+ 0	0.0430	0.06	Q		V			
10+ 5	0.0437	0.10	Q		V			
10+10	0.0445	0.11	Q		V			
10+15	0.0453	0.11	Q		V			
10+20	0.0460	0.11	Q		V			
10+25	0.0468	0.11	Q		V			
10+30	0.0476	0.11	Q		V			
10+35	0.0480	0.06	Q		V			
10+40	0.0483	0.05	Q		V			
10+45	0.0487	0.05	Q		V			
10+50	0.0490	0.05	Q		V			
10+55	0.0493	0.05	Q		V			
11+ 0	0.0497	0.05	Q		V			
11+ 5	0.0500	0.04	Q		V			
11+10	0.0503	0.04	Q		V			
11+15	0.0506	0.04	Q		V			
11+20	0.0509	0.04	Q		V			
11+25	0.0512	0.04	Q		V			
11+30	0.0515	0.04	Q		V			
11+35	0.0517	0.03	Q		V			
11+40	0.0519	0.03	Q		V			
11+45	0.0520	0.03	Q		V			
11+50	0.0523	0.04	Q		V			
11+55	0.0526	0.04	Q		V			
12+ 0	0.0528	0.04	Q		V			
12+ 5	0.0535	0.09	Q		V			
12+10	0.0542	0.11	Q		V			
12+15	0.0550	0.11	Q		V			
12+20	0.0558	0.12	Q		V			
12+25	0.0567	0.12	Q		V			
12+30	0.0576	0.12	Q		V			
12+35	0.0585	0.14	Q		V			
12+40	0.0595	0.15	Q		V			
12+45	0.0606	0.15	Q		V			
12+50	0.0616	0.16	Q		V			
12+55	0.0627	0.16	Q		V			
13+ 0	0.0638	0.16	Q		V			
13+ 5	0.0652	0.20	Q		V			
13+10	0.0667	0.21	Q		V			
13+15	0.0681	0.21	Q		V			
13+20	0.0696	0.21	Q		V			
13+25	0.0711	0.21	Q		V			
13+30	0.0725	0.21	Q		V			
13+35	0.0734	0.13	Q		V			
13+40	0.0741	0.10	Q		V			
13+45	0.0749	0.10	Q		V			
13+50	0.0756	0.11	Q		V			
13+55	0.0763	0.11	Q		V			
14+ 0	0.0770	0.11	Q		V			
14+ 5	0.0780	0.14	Q		V			
14+10	0.0790	0.15	Q		V			
14+15	0.0801	0.15	Q		V			
14+20	0.0810	0.14	Q		V			
14+25	0.0820	0.14	Q		V			
14+30	0.0830	0.14	Q		V			
14+35	0.0839	0.14	Q		V			
14+40	0.0849	0.14	Q		V			
14+45	0.0859	0.14	Q		V			
14+50	0.0868	0.14	Q		V			
14+55	0.0878	0.13	Q		V			
15+ 0	0.0887	0.13	Q		V			

15+ 5	0.0896	0.13 Q			V	
15+10	0.0904	0.13 Q			V	
15+15	0.0913	0.13 Q			V	
15+20	0.0921	0.12 Q			V	
15+25	0.0929	0.12 Q			V	
15+30	0.0937	0.12 Q			V	
15+35	0.0943	0.09 Q			V	
15+40	0.0949	0.08 Q			V	
15+45	0.0954	0.08 Q			V	
15+50	0.0960	0.08 Q			V	
15+55	0.0965	0.08 Q			V	
16+ 0	0.0971	0.08 Q			V	
16+ 5	0.0973	0.04 Q			V	
16+10	0.0976	0.03 Q			V	
16+15	0.0978	0.03 Q			V	
16+20	0.0980	0.03 Q			V	
16+25	0.0982	0.03 Q			V	
16+30	0.0984	0.03 Q			V	
16+35	0.0985	0.02 Q			V	
16+40	0.0987	0.02 Q			V	
16+45	0.0989	0.02 Q			V	
16+50	0.0990	0.02 Q			V	
16+55	0.0992	0.02 Q			V	
17+ 0	0.0993	0.02 Q			V	
17+ 5	0.0995	0.03 Q			V	
17+10	0.0998	0.04 Q			V	
17+15	0.1001	0.04 Q			V	
17+20	0.1003	0.04 Q			V	
17+25	0.1006	0.04 Q			V	
17+30	0.1008	0.04 Q			V	
17+35	0.1011	0.04 Q			V	
17+40	0.1013	0.04 Q			V	
17+45	0.1016	0.04 Q			V	
17+50	0.1018	0.03 Q			V	
17+55	0.1020	0.03 Q			V	
18+ 0	0.1022	0.03 Q			V	
18+ 5	0.1024	0.03 Q			V	
18+10	0.1026	0.03 Q			V	
18+15	0.1029	0.03 Q			V	
18+20	0.1031	0.03 Q			V	
18+25	0.1033	0.03 Q			V	
18+30	0.1035	0.03 Q			V	
18+35	0.1036	0.02 Q			V	
18+40	0.1038	0.02 Q			V	
18+45	0.1039	0.02 Q			V	
18+50	0.1041	0.02 Q			V	
18+55	0.1042	0.01 Q			V	
19+ 0	0.1043	0.01 Q			V	
19+ 5	0.1044	0.02 Q			V	
19+10	0.1046	0.02 Q			V	
19+15	0.1047	0.02 Q			V	
19+20	0.1049	0.03 Q			V	
19+25	0.1051	0.03 Q			V	
19+30	0.1053	0.03 Q			V	
19+35	0.1055	0.02 Q			V	
19+40	0.1056	0.02 Q			V	
19+45	0.1058	0.02 Q			V	
19+50	0.1059	0.02 Q			V	
19+55	0.1060	0.01 Q			V	
20+ 0	0.1061	0.01 Q			V	
20+ 5	0.1063	0.02 Q			V	
20+10	0.1064	0.02 Q			V	
20+15	0.1066	0.02 Q			V	
20+20	0.1067	0.02 Q			V	
20+25	0.1069	0.02 Q			V	

20+30	0.1070	0.02	Q				V
20+35	0.1072	0.02	Q				V
20+40	0.1073	0.02	Q				V
20+45	0.1075	0.02	Q				V
20+50	0.1076	0.02	Q				V
20+55	0.1077	0.01	Q				V
21+ 0	0.1078	0.01	Q				V
21+ 5	0.1080	0.02	Q				V
21+10	0.1081	0.02	Q				V
21+15	0.1083	0.02	Q				V
21+20	0.1084	0.02	Q				V
21+25	0.1085	0.01	Q				V
21+30	0.1086	0.01	Q				V
21+35	0.1087	0.02	Q				V
21+40	0.1089	0.02	Q				V
21+45	0.1090	0.02	Q				V
21+50	0.1092	0.02	Q				V
21+55	0.1093	0.01	Q				V
22+ 0	0.1094	0.01	Q				V
22+ 5	0.1095	0.02	Q				V
22+10	0.1097	0.02	Q				V
22+15	0.1098	0.02	Q				V
22+20	0.1099	0.02	Q				V
22+25	0.1100	0.01	Q				V
22+30	0.1101	0.01	Q				V
22+35	0.1102	0.01	Q				V
22+40	0.1103	0.01	Q				V
22+45	0.1104	0.01	Q				V
22+50	0.1105	0.01	Q				V
22+55	0.1106	0.01	Q				V
23+ 0	0.1107	0.01	Q				V
23+ 5	0.1109	0.01	Q				V
23+10	0.1110	0.01	Q				V
23+15	0.1111	0.01	Q				V
23+20	0.1112	0.01	Q				V
23+25	0.1113	0.01	Q				V
23+30	0.1114	0.01	Q				V
23+35	0.1115	0.01	Q				V
23+40	0.1116	0.01	Q				V
23+45	0.1117	0.01	Q				V
23+50	0.1118	0.01	Q				V
23+55	0.1119	0.01	Q				V
24+ 0	0.1120	0.01	Q				V
24+ 5	0.1120	0.00	Q				V

Unit Hydrograph Analysis

Copyright (c) CIVILCADD/CIVILDESIGN, 1989 - 1999, Version 6.0
Study date 09/23/20 File: BPOST2410.out

+++++

Riverside County Synthetic Unit Hydrology Method
RCFC & WCD Manual date - April 1978

English (in-lb) Input Units Used
English Rainfall Data (Inches) Input Values Used

English Units used in output format

28771 Central Avenue Gas Station
Area B
Post-development
24-Hr 10-Yr Storm Event

Drainage Area = 0.74(Ac.) = 0.001 Sq. Mi.
Length along longest watercourse = 284.00(Ft.)
Length along longest watercourse measured to centroid = 86.63(Ft.)
Length along longest watercourse = 0.054 Mi.
Length along longest watercourse measured to centroid = 0.016 Mi.
Difference in elevation = 1.69(Ft.)
Slope along watercourse = 31.4197 Ft./Mi.
Average Manning's 'N' = 0.015
Lag time = 0.013 Hr.
Lag time = 0.78 Min.
25% of lag time = 0.19 Min.
40% of lag time = 0.31 Min.
Unit time = 5.00 Min.
Duration of storm = 24 Hour(s)
User Entered Base Flow = 0.00(CFS)

2 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	2.43	1.80

100 YEAR Area rainfall data:

Area(Ac.)[1]	Rainfall(In)[2]	Weighting[1*2]
0.74	6.58	4.88

STORM EVENT (YEAR) = 10.00
Area Averaged 2-Year Rainfall = 2.430(In)
Area Averaged 100-Year Rainfall = 6.580(In)

Point rain (area averaged) = 4.137(In)
Areal adjustment factor = 100.00 %
Adjusted average point rain = 4.137(In)

Sub-Area Data:

Area(Ac.) Runoff Index Impervious %
 0.742 55.00 0.792
 Total Area Entered = 0.74(Ac.)

RI RI Infil. Rate Impervious Adj. Infil. Rate Area% F
 AMC2 AMC-1 (In/Hr) (Dec.%) (In/Hr) (Dec.) (In/Hr)
 55.0 35.0 0.715 0.792 0.205 1.000 0.205

Sum (F) = 0.205

Area averaged mean soil loss (F) (In/Hr) = 0.205

Minimum soil loss rate ((In/Hr)) = 0.103

(for 24 hour storm duration)

Soil loss rate (decimal) = 0.266

Unit Hydrograph
 DESERT S-Curve

Unit Hydrograph Data

Unit time period (hrs)	Time % of Graph	% of lag	Distribution (CFS)	Unit Hydrograph
1	0.083	645.077	77.129	0.577
2	0.167	1290.154	22.871	0.171
Sum = 100.000			Sum=	0.748

Unit Time (Hr.)	Pattern Percent	Storm Rain (In/Hr)	Loss rate(In./Hr) Max	Low	Effective (In/Hr)	
1	0.08	0.07	0.033	0.364	0.009	0.02
2	0.17	0.07	0.033	0.362	0.009	0.02
3	0.25	0.07	0.033	0.361	0.009	0.02
4	0.33	0.10	0.050	0.360	0.013	0.04
5	0.42	0.10	0.050	0.358	0.013	0.04
6	0.50	0.10	0.050	0.357	0.013	0.04
7	0.58	0.10	0.050	0.355	0.013	0.04
8	0.67	0.10	0.050	0.354	0.013	0.04
9	0.75	0.10	0.050	0.353	0.013	0.04
10	0.83	0.13	0.066	0.351	0.018	0.05
11	0.92	0.13	0.066	0.350	0.018	0.05
12	1.00	0.13	0.066	0.348	0.018	0.05
13	1.08	0.10	0.050	0.347	0.013	0.04
14	1.17	0.10	0.050	0.346	0.013	0.04
15	1.25	0.10	0.050	0.344	0.013	0.04
16	1.33	0.10	0.050	0.343	0.013	0.04
17	1.42	0.10	0.050	0.342	0.013	0.04
18	1.50	0.10	0.050	0.340	0.013	0.04
19	1.58	0.10	0.050	0.339	0.013	0.04
20	1.67	0.10	0.050	0.338	0.013	0.04
21	1.75	0.10	0.050	0.336	0.013	0.04
22	1.83	0.13	0.066	0.335	0.018	0.05
23	1.92	0.13	0.066	0.333	0.018	0.05
24	2.00	0.13	0.066	0.332	0.018	0.05
25	2.08	0.13	0.066	0.331	0.018	0.05
26	2.17	0.13	0.066	0.329	0.018	0.05
27	2.25	0.13	0.066	0.328	0.018	0.05
28	2.33	0.13	0.066	0.327	0.018	0.05
29	2.42	0.13	0.066	0.325	0.018	0.05
30	2.50	0.13	0.066	0.324	0.018	0.05
31	2.58	0.17	0.083	0.323	0.022	0.06
32	2.67	0.17	0.083	0.321	0.022	0.06
33	2.75	0.17	0.083	0.320	0.022	0.06

34	2.83	0.17	0.083	0.319	0.022	0.06
35	2.92	0.17	0.083	0.318	0.022	0.06
36	3.00	0.17	0.083	0.316	0.022	0.06
37	3.08	0.17	0.083	0.315	0.022	0.06
38	3.17	0.17	0.083	0.314	0.022	0.06
39	3.25	0.17	0.083	0.312	0.022	0.06
40	3.33	0.17	0.083	0.311	0.022	0.06
41	3.42	0.17	0.083	0.310	0.022	0.06
42	3.50	0.17	0.083	0.308	0.022	0.06
43	3.58	0.17	0.083	0.307	0.022	0.06
44	3.67	0.17	0.083	0.306	0.022	0.06
45	3.75	0.17	0.083	0.305	0.022	0.06
46	3.83	0.20	0.099	0.303	0.026	0.07
47	3.92	0.20	0.099	0.302	0.026	0.07
48	4.00	0.20	0.099	0.301	0.026	0.07
49	4.08	0.20	0.099	0.299	0.026	0.07
50	4.17	0.20	0.099	0.298	0.026	0.07
51	4.25	0.20	0.099	0.297	0.026	0.07
52	4.33	0.23	0.116	0.296	0.031	0.08
53	4.42	0.23	0.116	0.294	0.031	0.08
54	4.50	0.23	0.116	0.293	0.031	0.08
55	4.58	0.23	0.116	0.292	0.031	0.08
56	4.67	0.23	0.116	0.291	0.031	0.08
57	4.75	0.23	0.116	0.289	0.031	0.08
58	4.83	0.27	0.132	0.288	0.035	0.10
59	4.92	0.27	0.132	0.287	0.035	0.10
60	5.00	0.27	0.132	0.286	0.035	0.10
61	5.08	0.20	0.099	0.284	0.026	0.07
62	5.17	0.20	0.099	0.283	0.026	0.07
63	5.25	0.20	0.099	0.282	0.026	0.07
64	5.33	0.23	0.116	0.281	0.031	0.08
65	5.42	0.23	0.116	0.279	0.031	0.08
66	5.50	0.23	0.116	0.278	0.031	0.08
67	5.58	0.27	0.132	0.277	0.035	0.10
68	5.67	0.27	0.132	0.276	0.035	0.10
69	5.75	0.27	0.132	0.275	0.035	0.10
70	5.83	0.27	0.132	0.273	0.035	0.10
71	5.92	0.27	0.132	0.272	0.035	0.10
72	6.00	0.27	0.132	0.271	0.035	0.10
73	6.08	0.30	0.149	0.270	0.040	0.11
74	6.17	0.30	0.149	0.268	0.040	0.11
75	6.25	0.30	0.149	0.267	0.040	0.11
76	6.33	0.30	0.149	0.266	0.040	0.11
77	6.42	0.30	0.149	0.265	0.040	0.11
78	6.50	0.30	0.149	0.264	0.040	0.11
79	6.58	0.33	0.165	0.263	0.044	0.12
80	6.67	0.33	0.165	0.261	0.044	0.12
81	6.75	0.33	0.165	0.260	0.044	0.12
82	6.83	0.33	0.165	0.259	0.044	0.12
83	6.92	0.33	0.165	0.258	0.044	0.12
84	7.00	0.33	0.165	0.257	0.044	0.12
85	7.08	0.33	0.165	0.255	0.044	0.12
86	7.17	0.33	0.165	0.254	0.044	0.12
87	7.25	0.33	0.165	0.253	0.044	0.12
88	7.33	0.37	0.182	0.252	0.048	0.13
89	7.42	0.37	0.182	0.251	0.048	0.13
90	7.50	0.37	0.182	0.250	0.048	0.13
91	7.58	0.40	0.199	0.249	0.053	0.15
92	7.67	0.40	0.199	0.247	0.053	0.15
93	7.75	0.40	0.199	0.246	0.053	0.15
94	7.83	0.43	0.215	0.245	0.057	0.16
95	7.92	0.43	0.215	0.244	0.057	0.16
96	8.00	0.43	0.215	0.243	0.057	0.16
97	8.08	0.50	0.248	0.242	---	0.01
98	8.17	0.50	0.248	0.241	---	0.01

99	8.25	0.50	0.248	0.239	---	0.01
100	8.33	0.50	0.248	0.238	---	0.01
101	8.42	0.50	0.248	0.237	---	0.01
102	8.50	0.50	0.248	0.236	---	0.01
103	8.58	0.53	0.265	0.235	---	0.03
104	8.67	0.53	0.265	0.234	---	0.03
105	8.75	0.53	0.265	0.233	---	0.03
106	8.83	0.57	0.281	0.232	---	0.05
107	8.92	0.57	0.281	0.231	---	0.05
108	9.00	0.57	0.281	0.230	---	0.05
109	9.08	0.63	0.314	0.228	---	0.09
110	9.17	0.63	0.314	0.227	---	0.09
111	9.25	0.63	0.314	0.226	---	0.09
112	9.33	0.67	0.331	0.225	---	0.11
113	9.42	0.67	0.331	0.224	---	0.11
114	9.50	0.67	0.331	0.223	---	0.11
115	9.58	0.70	0.348	0.222	---	0.13
116	9.67	0.70	0.348	0.221	---	0.13
117	9.75	0.70	0.348	0.220	---	0.13
118	9.83	0.73	0.364	0.219	---	0.15
119	9.92	0.73	0.364	0.218	---	0.15
120	10.00	0.73	0.364	0.217	---	0.15
121	10.08	0.50	0.248	0.216	---	0.03
122	10.17	0.50	0.248	0.215	---	0.03
123	10.25	0.50	0.248	0.214	---	0.03
124	10.33	0.50	0.248	0.213	---	0.04
125	10.42	0.50	0.248	0.212	---	0.04
126	10.50	0.50	0.248	0.210	---	0.04
127	10.58	0.67	0.331	0.209	---	0.12
128	10.67	0.67	0.331	0.208	---	0.12
129	10.75	0.67	0.331	0.207	---	0.12
130	10.83	0.67	0.331	0.206	---	0.12
131	10.92	0.67	0.331	0.205	---	0.13
132	11.00	0.67	0.331	0.204	---	0.13
133	11.08	0.63	0.314	0.203	---	0.11
134	11.17	0.63	0.314	0.202	---	0.11
135	11.25	0.63	0.314	0.201	---	0.11
136	11.33	0.63	0.314	0.200	---	0.11
137	11.42	0.63	0.314	0.199	---	0.12
138	11.50	0.63	0.314	0.198	---	0.12
139	11.58	0.57	0.281	0.197	---	0.08
140	11.67	0.57	0.281	0.196	---	0.08
141	11.75	0.57	0.281	0.195	---	0.09
142	11.83	0.60	0.298	0.194	---	0.10
143	11.92	0.60	0.298	0.193	---	0.10
144	12.00	0.60	0.298	0.193	---	0.11
145	12.08	0.83	0.414	0.192	---	0.22
146	12.17	0.83	0.414	0.191	---	0.22
147	12.25	0.83	0.414	0.190	---	0.22
148	12.33	0.87	0.430	0.189	---	0.24
149	12.42	0.87	0.430	0.188	---	0.24
150	12.50	0.87	0.430	0.187	---	0.24
151	12.58	0.93	0.463	0.186	---	0.28
152	12.67	0.93	0.463	0.185	---	0.28
153	12.75	0.93	0.463	0.184	---	0.28
154	12.83	0.97	0.480	0.183	---	0.30
155	12.92	0.97	0.480	0.182	---	0.30
156	13.00	0.97	0.480	0.181	---	0.30
157	13.08	1.13	0.563	0.180	---	0.38
158	13.17	1.13	0.563	0.179	---	0.38
159	13.25	1.13	0.563	0.178	---	0.38
160	13.33	1.13	0.563	0.178	---	0.39
161	13.42	1.13	0.563	0.177	---	0.39
162	13.50	1.13	0.563	0.176	---	0.39
163	13.58	0.77	0.381	0.175	---	0.21

164	13.67	0.77	0.381	0.174	---	0.21
165	13.75	0.77	0.381	0.173	---	0.21
166	13.83	0.77	0.381	0.172	---	0.21
167	13.92	0.77	0.381	0.171	---	0.21
168	14.00	0.77	0.381	0.170	---	0.21
169	14.08	0.90	0.447	0.170	---	0.28
170	14.17	0.90	0.447	0.169	---	0.28
171	14.25	0.90	0.447	0.168	---	0.28
172	14.33	0.87	0.430	0.167	---	0.26
173	14.42	0.87	0.430	0.166	---	0.26
174	14.50	0.87	0.430	0.165	---	0.26
175	14.58	0.87	0.430	0.164	---	0.27
176	14.67	0.87	0.430	0.164	---	0.27
177	14.75	0.87	0.430	0.163	---	0.27
178	14.83	0.83	0.414	0.162	---	0.25
179	14.92	0.83	0.414	0.161	---	0.25
180	15.00	0.83	0.414	0.160	---	0.25
181	15.08	0.80	0.397	0.159	---	0.24
182	15.17	0.80	0.397	0.159	---	0.24
183	15.25	0.80	0.397	0.158	---	0.24
184	15.33	0.77	0.381	0.157	---	0.22
185	15.42	0.77	0.381	0.156	---	0.22
186	15.50	0.77	0.381	0.155	---	0.23
187	15.58	0.63	0.314	0.155	---	0.16
188	15.67	0.63	0.314	0.154	---	0.16
189	15.75	0.63	0.314	0.153	---	0.16
190	15.83	0.63	0.314	0.152	---	0.16
191	15.92	0.63	0.314	0.151	---	0.16
192	16.00	0.63	0.314	0.151	---	0.16
193	16.08	0.13	0.066	0.150	0.018	0.05
194	16.17	0.13	0.066	0.149	0.018	0.05
195	16.25	0.13	0.066	0.148	0.018	0.05
196	16.33	0.13	0.066	0.148	0.018	0.05
197	16.42	0.13	0.066	0.147	0.018	0.05
198	16.50	0.13	0.066	0.146	0.018	0.05
199	16.58	0.10	0.050	0.145	0.013	0.04
200	16.67	0.10	0.050	0.145	0.013	0.04
201	16.75	0.10	0.050	0.144	0.013	0.04
202	16.83	0.10	0.050	0.143	0.013	0.04
203	16.92	0.10	0.050	0.142	0.013	0.04
204	17.00	0.10	0.050	0.142	0.013	0.04
205	17.08	0.17	0.083	0.141	0.022	0.06
206	17.17	0.17	0.083	0.140	0.022	0.06
207	17.25	0.17	0.083	0.140	0.022	0.06
208	17.33	0.17	0.083	0.139	0.022	0.06
209	17.42	0.17	0.083	0.138	0.022	0.06
210	17.50	0.17	0.083	0.138	0.022	0.06
211	17.58	0.17	0.083	0.137	0.022	0.06
212	17.67	0.17	0.083	0.136	0.022	0.06
213	17.75	0.17	0.083	0.135	0.022	0.06
214	17.83	0.13	0.066	0.135	0.018	0.05
215	17.92	0.13	0.066	0.134	0.018	0.05
216	18.00	0.13	0.066	0.133	0.018	0.05
217	18.08	0.13	0.066	0.133	0.018	0.05
218	18.17	0.13	0.066	0.132	0.018	0.05
219	18.25	0.13	0.066	0.132	0.018	0.05
220	18.33	0.13	0.066	0.131	0.018	0.05
221	18.42	0.13	0.066	0.130	0.018	0.05
222	18.50	0.13	0.066	0.130	0.018	0.05
223	18.58	0.10	0.050	0.129	0.013	0.04
224	18.67	0.10	0.050	0.128	0.013	0.04
225	18.75	0.10	0.050	0.128	0.013	0.04
226	18.83	0.07	0.033	0.127	0.009	0.02
227	18.92	0.07	0.033	0.127	0.009	0.02
228	19.00	0.07	0.033	0.126	0.009	0.02

229	19.08	0.10	0.050	0.125	0.013	0.04
230	19.17	0.10	0.050	0.125	0.013	0.04
231	19.25	0.10	0.050	0.124	0.013	0.04
232	19.33	0.13	0.066	0.124	0.018	0.05
233	19.42	0.13	0.066	0.123	0.018	0.05
234	19.50	0.13	0.066	0.122	0.018	0.05
235	19.58	0.10	0.050	0.122	0.013	0.04
236	19.67	0.10	0.050	0.121	0.013	0.04
237	19.75	0.10	0.050	0.121	0.013	0.04
238	19.83	0.07	0.033	0.120	0.009	0.02
239	19.92	0.07	0.033	0.120	0.009	0.02
240	20.00	0.07	0.033	0.119	0.009	0.02
241	20.08	0.10	0.050	0.119	0.013	0.04
242	20.17	0.10	0.050	0.118	0.013	0.04
243	20.25	0.10	0.050	0.118	0.013	0.04
244	20.33	0.10	0.050	0.117	0.013	0.04
245	20.42	0.10	0.050	0.117	0.013	0.04
246	20.50	0.10	0.050	0.116	0.013	0.04
247	20.58	0.10	0.050	0.116	0.013	0.04
248	20.67	0.10	0.050	0.115	0.013	0.04
249	20.75	0.10	0.050	0.115	0.013	0.04
250	20.83	0.07	0.033	0.114	0.009	0.02
251	20.92	0.07	0.033	0.114	0.009	0.02
252	21.00	0.07	0.033	0.113	0.009	0.02
253	21.08	0.10	0.050	0.113	0.013	0.04
254	21.17	0.10	0.050	0.112	0.013	0.04
255	21.25	0.10	0.050	0.112	0.013	0.04
256	21.33	0.07	0.033	0.112	0.009	0.02
257	21.42	0.07	0.033	0.111	0.009	0.02
258	21.50	0.07	0.033	0.111	0.009	0.02
259	21.58	0.10	0.050	0.110	0.013	0.04
260	21.67	0.10	0.050	0.110	0.013	0.04
261	21.75	0.10	0.050	0.109	0.013	0.04
262	21.83	0.07	0.033	0.109	0.009	0.02
263	21.92	0.07	0.033	0.109	0.009	0.02
264	22.00	0.07	0.033	0.108	0.009	0.02
265	22.08	0.10	0.050	0.108	0.013	0.04
266	22.17	0.10	0.050	0.108	0.013	0.04
267	22.25	0.10	0.050	0.107	0.013	0.04
268	22.33	0.07	0.033	0.107	0.009	0.02
269	22.42	0.07	0.033	0.107	0.009	0.02
270	22.50	0.07	0.033	0.106	0.009	0.02
271	22.58	0.07	0.033	0.106	0.009	0.02
272	22.67	0.07	0.033	0.106	0.009	0.02
273	22.75	0.07	0.033	0.105	0.009	0.02
274	22.83	0.07	0.033	0.105	0.009	0.02
275	22.92	0.07	0.033	0.105	0.009	0.02
276	23.00	0.07	0.033	0.105	0.009	0.02
277	23.08	0.07	0.033	0.104	0.009	0.02
278	23.17	0.07	0.033	0.104	0.009	0.02
279	23.25	0.07	0.033	0.104	0.009	0.02
280	23.33	0.07	0.033	0.104	0.009	0.02
281	23.42	0.07	0.033	0.104	0.009	0.02
282	23.50	0.07	0.033	0.103	0.009	0.02
283	23.58	0.07	0.033	0.103	0.009	0.02
284	23.67	0.07	0.033	0.103	0.009	0.02
285	23.75	0.07	0.033	0.103	0.009	0.02
286	23.83	0.07	0.033	0.103	0.009	0.02
287	23.92	0.07	0.033	0.103	0.009	0.02
288	24.00	0.07	0.033	0.103	0.009	0.02

Sum = 100.0

Sum = 27.1

Flood volume = Effective rainfall 2.26(In)

times area $0.7(\text{Ac.})/[(\text{In})/(\text{Ft.})] = 0.1(\text{Ac.Ft})$

Total soil loss = 1.88(In)

Total soil loss = 0.116(Ac.Ft)

Total rainfall = 4.14(In)
 Flood volume = 6081.8 Cubic Feet
 Total soil loss = 5062.0 Cubic Feet

 Peak flow rate of this hydrograph = 0.289(CFS)

+++++

24 - H O U R S T O R M
 R u n o f f H y d r o g r a p h

 Hydrograph in 5 Minute intervals ((CFS))

Time(h+m) Volume Ac.Ft Q(CFS) 0 2.5 5.0 7.5 10.0

Time(h+m)	Volume	Ac.Ft	Q(CFS)	0	2.5	5.0	7.5	10.0
0+ 5	0.0001	0.01	Q					
0+10	0.0002	0.02	Q					
0+15	0.0003	0.02	Q					
0+20	0.0005	0.03	Q					
0+25	0.0007	0.03	Q					
0+30	0.0009	0.03	Q					
0+35	0.0011	0.03	Q					
0+40	0.0013	0.03	Q					
0+45	0.0015	0.03	Q					
0+50	0.0017	0.03	Q					
0+55	0.0019	0.04	Q					
1+ 0	0.0022	0.04	Q					
1+ 5	0.0024	0.03	Q					
1+10	0.0026	0.03	Q					
1+15	0.0028	0.03	Q					
1+20	0.0030	0.03	Q					
1+25	0.0031	0.03	Q					
1+30	0.0033	0.03	Q					
1+35	0.0035	0.03	QV					
1+40	0.0037	0.03	QV					
1+45	0.0039	0.03	QV					
1+50	0.0041	0.03	QV					
1+55	0.0044	0.04	QV					
2+ 0	0.0046	0.04	QV					
2+ 5	0.0049	0.04	QV					
2+10	0.0051	0.04	QV					
2+15	0.0054	0.04	QV					
2+20	0.0056	0.04	QV					
2+25	0.0059	0.04	QV					
2+30	0.0061	0.04	QV					
2+35	0.0064	0.04	QV					
2+40	0.0067	0.05	QV					
2+45	0.0071	0.05	Q V					
2+50	0.0074	0.05	Q V					
2+55	0.0077	0.05	Q V					
3+ 0	0.0080	0.05	Q V					
3+ 5	0.0083	0.05	Q V					
3+10	0.0086	0.05	Q V					
3+15	0.0089	0.05	Q V					
3+20	0.0093	0.05	Q V					
3+25	0.0096	0.05	Q V					
3+30	0.0099	0.05	Q V					
3+35	0.0102	0.05	Q V					
3+40	0.0105	0.05	Q V					
3+45	0.0108	0.05	Q V					
3+50	0.0112	0.05	Q V					
3+55	0.0116	0.05	Q V					
4+ 0	0.0119	0.05	Q V					
4+ 5	0.0123	0.05	Q V					
4+10	0.0127	0.05	Q V					

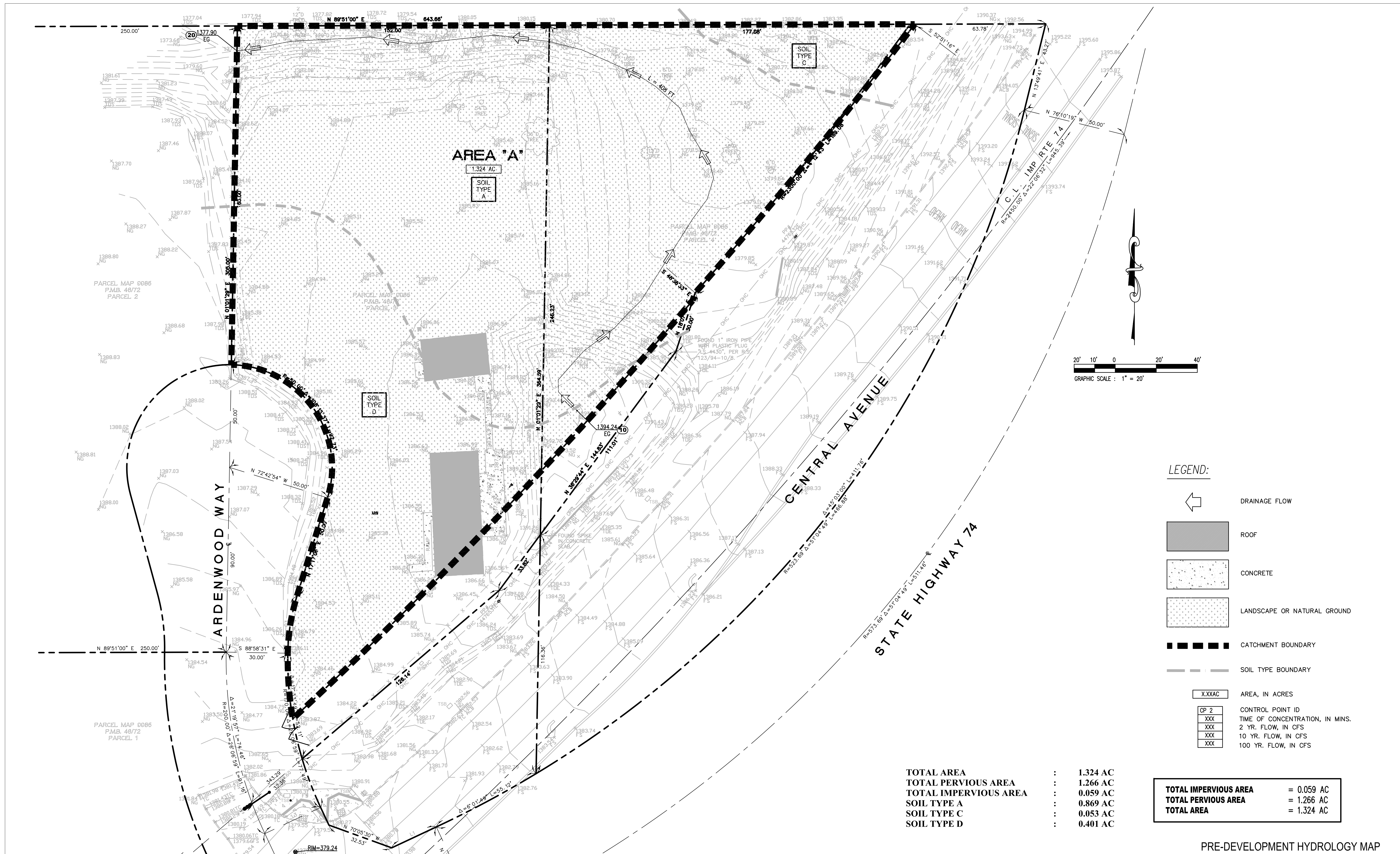
4+15	0.0131	0.05	Q	V				
4+20	0.0135	0.06	Q	V				
4+25	0.0139	0.06	Q	V				
4+30	0.0144	0.06	Q	V				
4+35	0.0148	0.06	Q	V				
4+40	0.0152	0.06	Q	V				
4+45	0.0157	0.06	Q	V				
4+50	0.0162	0.07	Q	V				
4+55	0.0167	0.07	Q	V				
5+ 0	0.0172	0.07	Q	V				
5+ 5	0.0176	0.06	Q	V				
5+10	0.0179	0.05	Q	V				
5+15	0.0183	0.05	Q	V				
5+20	0.0187	0.06	Q	V				
5+25	0.0192	0.06	Q	V				
5+30	0.0196	0.06	Q	V				
5+35	0.0201	0.07	Q	V				
5+40	0.0206	0.07	Q	V				
5+45	0.0211	0.07	Q	V				
5+50	0.0216	0.07	Q	V				
5+55	0.0221	0.07	Q	V				
6+ 0	0.0226	0.07	Q	V				
6+ 5	0.0231	0.08	Q	V				
6+10	0.0237	0.08	Q	V				
6+15	0.0243	0.08	Q	V				
6+20	0.0248	0.08	Q	V				
6+25	0.0254	0.08	Q	V				
6+30	0.0260	0.08	Q	V				
6+35	0.0266	0.09	Q	V				
6+40	0.0272	0.09	Q	V				
6+45	0.0278	0.09	Q	V				
6+50	0.0284	0.09	Q	V				
6+55	0.0291	0.09	Q	V				
7+ 0	0.0297	0.09	Q	V				
7+ 5	0.0303	0.09	Q	V				
7+10	0.0310	0.09	Q	V				
7+15	0.0316	0.09	Q	V				
7+20	0.0323	0.10	Q	V				
7+25	0.0329	0.10	Q	V				
7+30	0.0336	0.10	Q	V				
7+35	0.0344	0.11	Q	V				
7+40	0.0351	0.11	Q	V				
7+45	0.0359	0.11	Q	V				
7+50	0.0367	0.12	Q	V				
7+55	0.0375	0.12	Q	V				
8+ 0	0.0383	0.12	Q	V				
8+ 5	0.0385	0.03	Q	V				
8+10	0.0385	0.01	Q	V				
8+15	0.0386	0.01	Q	V				
8+20	0.0386	0.01	Q	V				
8+25	0.0387	0.01	Q	V				
8+30	0.0388	0.01	Q	V				
8+35	0.0389	0.02	Q	V				
8+40	0.0390	0.02	Q	V				
8+45	0.0392	0.02	Q	V				
8+50	0.0394	0.03	Q	V				
8+55	0.0397	0.04	Q	V				
9+ 0	0.0400	0.04	Q	V				
9+ 5	0.0404	0.06	Q	V				
9+10	0.0408	0.06	Q	V				
9+15	0.0413	0.07	Q	V				
9+20	0.0418	0.08	Q	V				
9+25	0.0423	0.08	Q	V				
9+30	0.0429	0.08	Q	V				
9+35	0.0435	0.09	Q	V				

9+40	0.0442	0.09	Q		V			
9+45	0.0448	0.10	Q		V			
9+50	0.0456	0.11	Q		V			
9+55	0.0463	0.11	Q		V			
10+ 0	0.0471	0.11	Q		V			
10+ 5	0.0474	0.04	Q		V			
10+10	0.0475	0.02	Q		V			
10+15	0.0477	0.03	Q		V			
10+20	0.0479	0.03	Q		V			
10+25	0.0481	0.03	Q		V			
10+30	0.0483	0.03	Q		V			
10+35	0.0488	0.08	Q		V			
10+40	0.0494	0.09	Q		V			
10+45	0.0501	0.09	Q		V			
10+50	0.0507	0.09	Q		V			
10+55	0.0514	0.09	Q		V			
11+ 0	0.0520	0.09	Q		V			
11+ 5	0.0526	0.09	Q		V			
11+10	0.0532	0.08	Q		V			
11+15	0.0538	0.08	Q		V			
11+20	0.0544	0.09	Q		V			
11+25	0.0549	0.09	Q		V			
11+30	0.0555	0.09	Q		V			
11+35	0.0560	0.07	Q		V			
11+40	0.0564	0.06	Q		V			
11+45	0.0569	0.06	Q		V			
11+50	0.0574	0.07	Q		V			
11+55	0.0579	0.08	Q		V			
12+ 0	0.0585	0.08	Q		V			
12+ 5	0.0595	0.15	Q		V			
12+10	0.0606	0.17	Q		V			
12+15	0.0618	0.17	Q		V			
12+20	0.0630	0.18	Q		V			
12+25	0.0643	0.18	Q		V			
12+30	0.0655	0.18	Q		V			
12+35	0.0669	0.20	Q		V			
12+40	0.0683	0.21	Q		V			
12+45	0.0698	0.21	Q		V			
12+50	0.0713	0.22	Q		V			
12+55	0.0728	0.22	Q		V			
13+ 0	0.0744	0.22	Q		V			
13+ 5	0.0762	0.27	Q		V			
13+10	0.0782	0.29	Q		V			
13+15	0.0802	0.29	Q		V			
13+20	0.0822	0.29	Q		V			
13+25	0.0842	0.29	Q		V			
13+30	0.0861	0.29	Q		V			
13+35	0.0874	0.18	Q		V			
13+40	0.0885	0.15	Q		V			
13+45	0.0896	0.16	Q		V			
13+50	0.0906	0.16	Q		V			
13+55	0.0917	0.16	Q		V			
14+ 0	0.0928	0.16	Q		V			
14+ 5	0.0941	0.20	Q		V			
14+10	0.0956	0.21	Q		V			
14+15	0.0970	0.21	Q		V			
14+20	0.0984	0.20	Q		V			
14+25	0.0997	0.20	Q		V			
14+30	0.1011	0.20	Q		V			
14+35	0.1025	0.20	Q		V			
14+40	0.1038	0.20	Q		V			
14+45	0.1052	0.20	Q		V			
14+50	0.1065	0.19	Q		V			
14+55	0.1078	0.19	Q		V			
15+ 0	0.1091	0.19	Q		V			

15+ 5	0.1104	0.18 Q			V	
15+10	0.1116	0.18 Q			V	
15+15	0.1128	0.18 Q			V	
15+20	0.1140	0.17 Q			V	
15+25	0.1152	0.17 Q			V	
15+30	0.1163	0.17 Q			V	
15+35	0.1172	0.13 Q			V	
15+40	0.1181	0.12 Q			V	
15+45	0.1189	0.12 Q			V	
15+50	0.1197	0.12 Q			V	
15+55	0.1206	0.12 Q			V	
16+ 0	0.1214	0.12 Q			V	
16+ 5	0.1218	0.06 Q			V	
16+10	0.1220	0.04 Q			V	
16+15	0.1223	0.04 Q			V	
16+20	0.1225	0.04 Q			V	
16+25	0.1228	0.04 Q			V	
16+30	0.1230	0.04 Q			V	
16+35	0.1232	0.03 Q			V	
16+40	0.1234	0.03 Q			V	
16+45	0.1236	0.03 Q			V	
16+50	0.1238	0.03 Q			V	
16+55	0.1240	0.03 Q			V	
17+ 0	0.1242	0.03 Q			V	
17+ 5	0.1245	0.04 Q			V	
17+10	0.1248	0.05 Q			V	
17+15	0.1251	0.05 Q			V	
17+20	0.1254	0.05 Q			V	
17+25	0.1257	0.05 Q			V	
17+30	0.1260	0.05 Q			V	
17+35	0.1263	0.05 Q			V	
17+40	0.1267	0.05 Q			V	
17+45	0.1270	0.05 Q			V	
17+50	0.1272	0.04 Q			V	
17+55	0.1275	0.04 Q			V	
18+ 0	0.1277	0.04 Q			V	
18+ 5	0.1280	0.04 Q			V	
18+10	0.1282	0.04 Q			V	
18+15	0.1285	0.04 Q			V	
18+20	0.1287	0.04 Q			V	
18+25	0.1290	0.04 Q			V	
18+30	0.1292	0.04 Q			V	
18+35	0.1294	0.03 Q			V	
18+40	0.1296	0.03 Q			V	
18+45	0.1298	0.03 Q			V	
18+50	0.1300	0.02 Q			V	
18+55	0.1301	0.02 Q			V	
19+ 0	0.1302	0.02 Q			V	
19+ 5	0.1304	0.03 Q			V	
19+10	0.1306	0.03 Q			V	
19+15	0.1308	0.03 Q			V	
19+20	0.1310	0.03 Q			V	
19+25	0.1312	0.04 Q			V	
19+30	0.1315	0.04 Q			V	
19+35	0.1317	0.03 Q			V	
19+40	0.1319	0.03 Q			V	
19+45	0.1321	0.03 Q			V	
19+50	0.1322	0.02 Q			V	
19+55	0.1323	0.02 Q			V	
20+ 0	0.1325	0.02 Q			V	
20+ 5	0.1326	0.03 Q			V	
20+10	0.1328	0.03 Q			V	
20+15	0.1330	0.03 Q			V	
20+20	0.1332	0.03 Q			V	
20+25	0.1334	0.03 Q			V	

20+30	0.1336	0.03	Q				V
20+35	0.1338	0.03	Q				V
20+40	0.1339	0.03	Q				V
20+45	0.1341	0.03	Q				V
20+50	0.1343	0.02	Q				V
20+55	0.1344	0.02	Q				V
21+ 0	0.1345	0.02	Q				V
21+ 5	0.1347	0.03	Q				V
21+10	0.1349	0.03	Q				V
21+15	0.1351	0.03	Q				V
21+20	0.1352	0.02	Q				V
21+25	0.1353	0.02	Q				V
21+30	0.1355	0.02	Q				V
21+35	0.1356	0.03	Q				V
21+40	0.1358	0.03	Q				V
21+45	0.1360	0.03	Q				V
21+50	0.1361	0.02	Q				V
21+55	0.1363	0.02	Q				V
22+ 0	0.1364	0.02	Q				V
22+ 5	0.1366	0.03	Q				V
22+10	0.1368	0.03	Q				V
22+15	0.1369	0.03	Q				V
22+20	0.1371	0.02	Q				V
22+25	0.1372	0.02	Q				V
22+30	0.1373	0.02	Q				V
22+35	0.1375	0.02	Q				V
22+40	0.1376	0.02	Q				V
22+45	0.1377	0.02	Q				V
22+50	0.1378	0.02	Q				V
22+55	0.1380	0.02	Q				V
23+ 0	0.1381	0.02	Q				V
23+ 5	0.1382	0.02	Q				V
23+10	0.1383	0.02	Q				V
23+15	0.1385	0.02	Q				V
23+20	0.1386	0.02	Q				V
23+25	0.1387	0.02	Q				V
23+30	0.1388	0.02	Q				V
23+35	0.1390	0.02	Q				V
23+40	0.1391	0.02	Q				V
23+45	0.1392	0.02	Q				V
23+50	0.1393	0.02	Q				V
23+55	0.1395	0.02	Q				V
24+ 0	0.1396	0.02	Q				V
24+ 5	0.1396	0.00	Q				V

ATTACHMENT D



TOTAL AREA : 1.324 AC
 TOTAL PERVIOUS AREA : 1.266 AC
 TOTAL IMPERVIOUS AREA : 0.059 AC
 SOIL TYPE A : 0.869 AC
 SOIL TYPE C : 0.053 AC
 SOIL TYPE D : 0.401 AC

TOTAL IMPERVIOUS AREA = 0.059 AC
TOTAL PERVIOUS AREA = 1.266 AC
TOTAL AREA = 1.324 AC

- LEGEND:**
- DRAINAGE FLOW
 - ROOF
 - CONCRETE
 - LANDSCAPE OR NATURAL GROUND
 - CATCHMENT BOUNDARY
 - SOIL TYPE BOUNDARY
 - | | |
|------|---------------------------------|
| XXAC | AREA, IN ACRES |
| CP 2 | CONTROL POINT ID |
| XXX | TIME OF CONCENTRATION, IN MINS. |
| XXX | 2 YR. FLOW, IN CFS |
| XXX | 10 YR. FLOW, IN CFS |
| XXX | 100 YR. FLOW, IN CFS |

PRE-DEVELOPMENT HYDROLOGY MAP

MARK	REVISIONS	APPR.	DATE

THESE PLANS HAVE BEEN REVIEWED FOR COMPLIANCE WITH THE APPROPRIATE CONDITIONS OF DEVELOPMENT AND/OR CITY AND STATE LAWS AND A PERMIT MAY BE ISSUED

BRAD FACRELL, RCE No. 43920
CITY ENGINEER
CITY OF LAKE ELSINORE

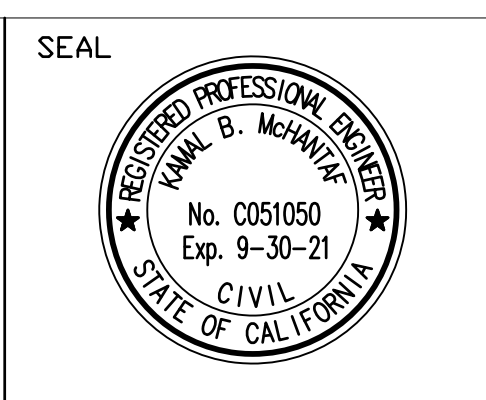
DATE _____

PREPARED BY:

KARAKI | Western States
A DESIGN-BUILD COMPANY
 4887 E. LA PALMA STE. 707
 ANAHEIM, CA 92807
 TEL: (714)695-9300 FAX: (714)693-1002
 www.westernsec.com

KAMAL MCHANTAF, RCE C051050

DATE _____



"AS-BUILT"	
RCE _____	EXP _____ DATE: _____
REVIEWED BY:	DATE: _____
INSPECTOR _____	BENCH MARK: _____
SCALE : AS NOTED	SEE ABOVE
DATE: AUGUST 30, 2020	

CITY OF LAKE ELSINORE

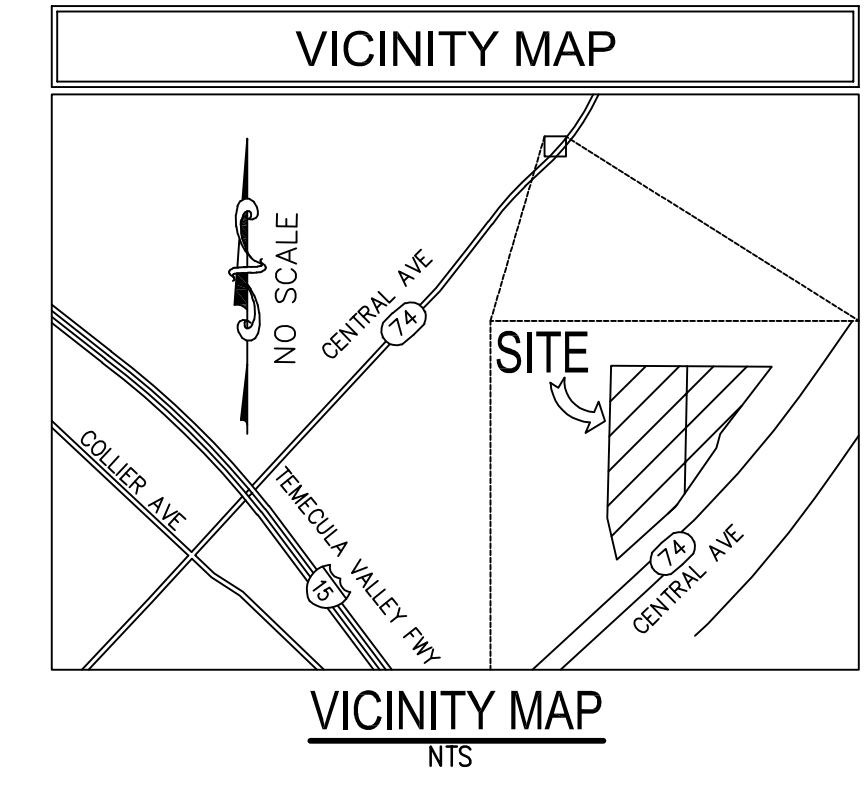
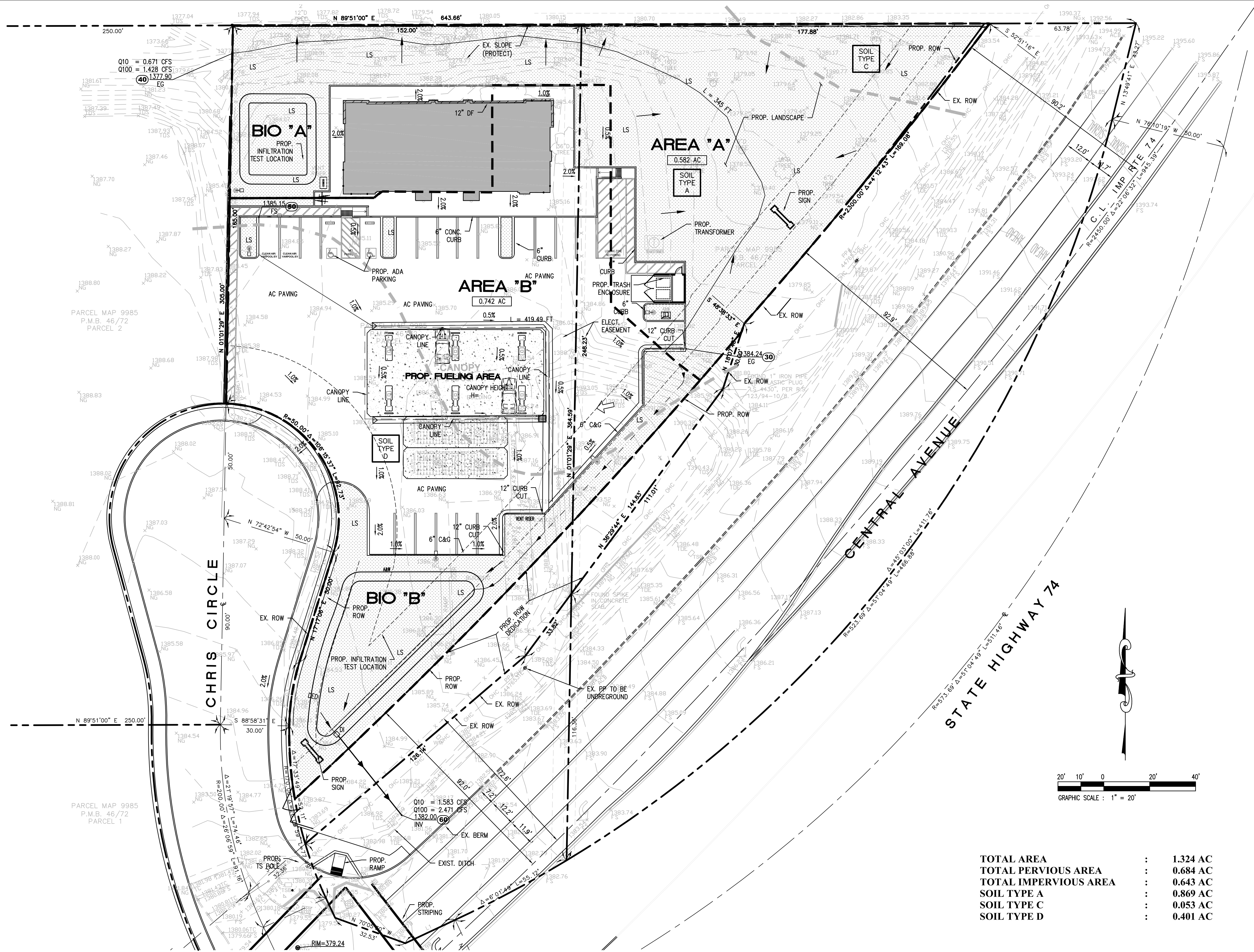
EXISTING HYDROLOGY MAP

28771 CENTRAL 74 HWY,
LAKE ELSINORE, CA
APN: _____

SHEET **1**

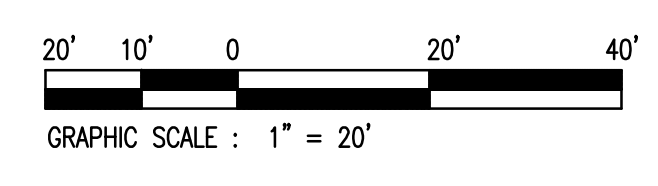
OF **2** SHEETS

FILE No. _____



LEGEND:

- DRAINAGE FLOW DIRECTION (PIPE)
- DRAINAGE FLOW
- ROOF
- ASPHALT
- CONCRETE
- LANDSCAPE OR NATURAL GROUND
- CATCHMENT BOUNDARY
- SOIL TYPE BOUNDARY
- AREA, IN ACRES
- CONTROL POINT ID
- TIME OF CONCENTRATION, IN MINS.
- 2 YR. FLOW, IN CFS
- 10 YR. FLOW, IN CFS
- 100 YR. FLOW, IN CFS



TOTAL AREA	:	1.324 AC
TOTAL PERVIOUS AREA	:	0.684 AC
TOTAL IMPERVIOUS AREA	:	0.643 AC
SOIL TYPE A	:	0.869 AC
SOIL TYPE C	:	0.053 AC
SOIL TYPE D	:	0.401 AC

TOTAL IMPERVIOUS AREA	= 0.643 AC
TOTAL PERVIOUS AREA	= 0.681 AC
TOTAL AREA	= 1.324 AC

POST-DEVELOPMENT HYDROLOGY MAP

MARK	REVISIONS	APPR.	DATE

THESE PLANS HAVE BEEN REVIEWED FOR COMPLIANCE WITH THE APPROPRIATE CONDITIONS OF DEVELOPMENT AND/OR CITY AND STATE LAWS AND A PERMIT MAY BE ISSUED

BRAD FAGRELL, RCE No. 43920
CITY ENGINEER
CITY OF LAKE ELSINORE

DATE _____

PREPARED BY:

KARAKI | Western States
A DESIGN-BUILD COMPANY
4887 E. LA PALMA STE. 707
ANAHEIM, CA 92807
TEL: (714)695-9300 FAX: (714)693-1002
www.westernsec.com

KAMAL McHANTAF, RCE C051050

DATE _____



AS-BUILT

RCE: _____	EXP: _____	DATE: _____
REVIEWED BY: _____		
INSPECTOR: _____		
SCALE: AS NOTED		DATE: JANUARY 18, 2020
	BENCH MARK: SEE ABOVE	

CITY OF LAKE ELSINORE	SHEET 2
PROPOSED HYDROLOGY MAP	OF 2 SHEETS
28771 CENTRAL 74 HWY, LAKE ELSINORE, CA CUP200043	FILE No. _____