

FACULTAD DE INGENIERÍA Y ARQUITECTURA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL

Diseño de redes de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales - Agrupación Las Praderas de Media Luna - Lima 2021

TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL DE: INGENIERO CIVIL

AUTOR:

Aguirre Calderón, Adrian Jaime (ORCID: 0000-0002-0629-4527)

ASESOR:

Msc. Paccha Rufasto, Cesar Augusto (ORCID: 0000-0003-2085-3046)

LÍNEA DE INVESTIGACIÓN:

Diseño de hidráulico y saneamiento

LIMA - PERÚ

2021

Dedicatoria

A Dios por dotarnos de salud y bienestar cada día asimismo por guiarnos para alcanzar nuestras metas, de igual manera a mis padres por darme su apoyo incondicional en los momentos más difíciles durante todo este tiempo.

Agradecimientos

En primer lugar a Dios darnos la serenidad para tomar las decisiones correctas y llegar a cumplir con todos nuestros propósitos, en segundo lugar agradecer a mi asesor, Msc. Cesar Augusto Paccha Rufasto por orientarme y apoyarme con todo lo necesario, de esta manera poder concluir con una etapa en mi vida personal y profesional.

Índice de contenidos

| Ca | rátula . | i | |
|------|--------------|---|---|
| De | dicato | riaii | |
| Agı | radeci | mientosiii | |
| ĺnd | ice de | contenidosiv | , |
| Ind | ice de | tablasv | |
| Ind | ice de | figurasvi | İ |
| RE | SUME | N vii | İ |
| ΑB | STRA | CTviii | į |
| l. | INTR | ODUCCIÓN 1 | |
| II. | MAR | CO TEÓRICO5 | |
| III. | ME | TODOLOGÍA | |
| | 3.1 | Tipo y Diseño de Investigación18 | |
| | 3.2 | Variables y operacionalización19 | |
| | 3.3 | Población, muestra y muestreo22 | |
| | 3.4 | Tecnicas e instrumentos de recolección de datos22 | |
| | 3.5 | Procedimientos24 | |
| | 3.6 | Método de análisis de datos25 | |
| | 3.7 | Aspectos Éticos25 | |
| IV. | RE | SULTADOS | |
| | 4.1 | Ubicación y descripción de la zona de estudio27 | |
| | 4.2 | Recopilación de datos básicos para el diseño28 | |
| | 4.3 | Procesamiento de datos32 | |
| | 4.4 prade | Diseño de la red de agua potable aplicando en la Agrupación Familiar las eras de media luna38 | |
| | 4.5 potab | Presupuesto referencial del diseño de redes de distribución de agua le67 | |
| V. | DISC | USIÓN 73 | |
| VI. | СО | NCLUSIONES | |
| VII. | RE | COMENDACIONES | |
| REI | FEREN | ICIAS | |
| | FXOS | 83 | |

Índice de tablas

| Tabla 2.1: Coeficiente de fricción "C" en la fórmula de Hazen y Williams | 11 |
|---|----|
| Tabla 3.1: Operacionalización de variables | 21 |
| Tabla 3.2: Rangos de validez | 23 |
| Tabla 3.3: Validez de contenido del instrumento de las variables: V1: Metodologías convencionales y V2: Comportamiento hidráulico de redes de distribución de agua potable por juicio de expertos. | 24 |
| Tabla 3.4: Rangos de confiabilidad | 24 |
| Tabla 4.1: Coordenadas UTM WGS 84 - 18S | 28 |
| Tabla 4.2: Registro de calicatas | 29 |
| Tabla 4.3: Periodos de diseño de infraestructura sanitaria | 33 |
| Tabla 4.4: Censos del Distrito de San Antonio | 33 |
| Tabla 4.5: Calculo del factor de crecimiento anual | 34 |
| Tabla 4.6: Calculo del factor | 35 |
| Tabla 4.7: Variación de consumo | 36 |
| Tabla 4.7: Coeficiente de variación de consumo | 36 |
| Tabla 4.8: Parámetros de diseño de la linea de impulsión | 40 |
| Tabla 4.9: Perdida de carga por accesorio | 42 |
| Tabla 4.10: Datos para el diseño del reservorio | 43 |
| Tabla 4.11: Presupuesto de la red de distribución (método del algoritmo genéti | |
| Tabla 4.12: Presupuesto de la red distribución (método del gradiente hidráulico | - |
| Tabla 4.13: Comparación del presupuesto de los métodos | 72 |

Índice de figuras

| Figura 4.1: Ubicación de La Agrupación Las Praderas de Media Luna | 27 |
|---|----|
| Figura 4.2: Esquema de la línea de impulsión | 39 |
| Figura 4.3: Proyección del reservorio | 47 |
| Figura 4.4: Individuo genético binario | 48 |
| Figura 4.5: Cruzamiento de un punto | 49 |
| Figura 4.6: Cruzamiento de dos puntos | 49 |
| Figura 4.7: Mutación | 50 |

RESUMEN

El problema de la investigación fue ¿De qué forma se implementaría el diseño de redes

de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales,

Agrupación Las Praderas de Media luna, Lima 2021? El objetivo de esta investigación

Diseñar las redes de distribución de agua potable mediante metodologías

convencionales, Agrupación Las Praderas de Media Luna, Lima 2021. Esta

investigación es de método inductivo, de tipo aplicada, el nivel es explicativa, es de

diseño no experimental de corte transversal, además comprende una población de 1200

lotes que conforman la agrupación Las Praderas de Media Luna.

Para la recopilación de datos se usó la técnica de observación directa, levantamiento

topográfico, estudio de suelos, los conocimientos adquiridos durante todo el proceso de

formación, además de programas como el WaterCAD, civil 3D, Excel, complementando

con las normativas tales como el RNE, tesis, libros, etc.

Este trabajo de investigación concluyo en que se logró abastecer a los 1200 lotes

establecidos en la agrupación Las Praderas de media luna con un reservorio de 1113

m3 con un periodo d 20 años, además de que las redes de distribución son resultado de

los cálculos hidráulicos.

Palabras clave: redes de distribución, agua potable, gradiente hidráulico, algoritmo

genético

νii

ABSTRACT

The research problem was: How would the design of potable water distribution

networks be implemented using conventional methodologies, Agrupación Las

Praderas de Media Luna, Lima 2021? The objective of this research to design drinking

water distribution networks using conventional methodologies, Agrupación Las

Praderas de Media Luna, Lima 2021. This research is of an inductive method, of an

applied type, the level is explanatory, it is of a non-experimental design of cut It also

comprises a population of 1200 lots that make up the Las Praderas de Media Luna

cluster.

For data collection, the technique of direct observation, topographic survey, soil study,

the knowledge acquired during the entire training process, in addition to programs

such as WaterCAD, civil 3D, Excel, were used, complementing regulations such as

RNE, thesis, books, etc.

This research work concluded that it was possible to supply the 1200 lots established

in the Las Praderas de media luna group with a reservoir of 1100 m3 with a period of

20 years, in addition to the fact that the distribution networks are the result of hydraulic

calculations.

Keywords: distribution networks, drinking water, hydraulic gradient, genetic algorithm

viii

I. INTRODUCCIÓN

Haciendo un análisis a nivel mundial muchos de los países carecen en gran parte de su territorio, de este recurso esencial que es el agua potable y el Perú es uno de ellos y este es un problema recurrente, dicho esto el gobierno debería de tomar como prioridad este recurso invaluable, teniendo como finalidad hacer llegar a cada hogar este servicio básico. En México, diferentes investigadores han logrado demostrar que existiendo bolsas de aire en los conductos aumentarían desde su punto de vista de manera crucial las presiones altas durante un transitorio hidráulico, causas imprescindibles para obtener como resultado, grietas en la tubería. La intensidad del daño estará supeditada a la cantidad y zona donde este localizado el aire no diluido, de la configuración de la conducción, de igual manera las causas que generan la presión transitoria. En conclusión, las bolsas de aire generan un incremento exhaustivo a las presiones transitorias, lo necesario para generar fallas en las tuberías (rupturas, agrietamientos, etc.), Pozos et al (2017). Por otro lado, el continente americano (América del sur), tiene una mayor parte del agua dulce del planeta el cual corresponde a un (31%), aun así el escaso mantenimiento del sistema de redes de agua, inadecuada construcción origina desperdicios, antes de terminar su recorrido en los domicilios, por lo que ocasiona un déficit de dicho recurso, siendo este un 15% en países desarrollados o de primer mudo y 50% en países en desarrollo o tercermundista. Cabe agregar que Bolivia es uno de los países constantes que afrontan este problema del agua (escases), en los últimos años, en efecto estudios señalan que el 60% de este recurso se desperdicia en las redes de agua, esto se debe a la precariedad en las tuberías, Huancahuari & Montero (2018). En nuestro país el primer inconveniente que se exhibe es el déficit del financiamiento en los proyectos y conservación de las redes, originando de esta manera el deterioro de las tuberías en consecuencia, presencian filtraciones en la red de distribución y en las tuberías presentan fracturas. Las Empresa que brindan este servicio (Sedapal en Lima), de su prepuesto emplean solo un 0.65% de un 4% por año, dicho recurso fue asignado para un mejoramiento y restablecer las redes, de tal modo que se estaría perdiendo el 28% de su anotación por instalaciones clandestinas. Huancahuari & montero (2018). Asimismo, Carbajal (2020); en su investigación tiene como propósito evaluar el diseño de la localidad de Munday, La Libertad de esta manera se procedió la investigación centrada en determinar un diseño sostenible de manera descriptiva de la red de aqua potable, el cual será desarrollado en un lapso de cuatro meses. En relación con lo señalado anteriormente se analiza la **realidad problemática** de la zona de estudio. El inconveniente que se viene produciendo en la Agrupación Familiar Las Praderas de Media Luna en la actualidad es que carecen de redes distribución de agua potable, en consecuencia se ven obligados a adquirir este recurso mediante camiones cisternas que les abastece de este recurso en tanques (Rotoplas) de 1100 L o de 2500 L, dificultando de esta manera la accesibilidad del agua potable. Este problema se presenta desde aproximadamente 10 años, desde que se fundó esta Agrupación Familiar. Se presenta por lo mismo que esta agrupación ha sido creada hace poco tiempo, de igual forma por la falta de voluntad y gestión en hacer este tipo de proyectos en zonas periféricas así como esta zona a nivel nacional también pasa lo mismo que está prácticamente en el olvido. Ahora bien esta situación perjudica directamente a los pobladores de la Agrupación Familiar Las Praderas de Media Luna, ateniéndose al caso de que se acabe el agua de su tanque (Rotoplas). Como primera parte de la solución se tendría que los estudios básicos tales como topografía, estudios de suelos, la demanda poblacional entre otros más que intervienen en el diseño hidráulico, además de coordinar con la agrupación para la realización de los estudios requeridos, en segunda instancia se realizaría la gestión para el financiamiento y ejecución del proyecto. Considerando la realidad problemática es conveniente la formulación del problema, ahora bien, precisamos como problema general: ¿De qué forma se implementaría el diseño de redes de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales, Agrupación Las Praderas de Media Luna, Lima 2021? Como problemas específicos; la primera ¿Qué tan optimo será el método de la gradiente hidráulica en el diseño de redes de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales, Agrupación Las Praderas de Media Luna, Lima 2021?, la segunda ¿De qué forma influye el método del algoritmo genético en el diseño de redes de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales, Agrupación Las Praderas de Media Luna, Lima 2021?, la tercera ¿Qué diferencia habrá al aplicar el comparativo económico de los métodos en el diseño de redes de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales, Agrupación Las Praderas de Media Luna, Lima 2021?. Continuando la secuencia del nuevo esquema de proyecto de investigación se da a conocer la justificación del problema; en ese sentido desde nuestro punto de vista teórico, esta investigación se aplicará los conocimientos adquiridos sobre redes de distribución de agua potable, desde una perspectiva social esta investigación tiene como finalidad en tanto se pueda tomar como referencia para que a futuro esta población adquiera una red de agua potable, que este conforme a las normas vigentes y que sea realizado conforme se haya planteado, finalmente en lo **metodológico**, en base a las tesis, artículos, manuales, reglamentos investigados se realizara diversos ensayos para determinar un adecuado sistema de redes de agua potable. Por lo consiguiente, esta investigación se ha fijado un objetivo general: Diseñar las redes de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales, Agrupación Las Praderas de Media Luna, Lima 2021; asi mismo se ha propuesto los siguientes objetivos específicos: la primera, determinar si el método de la gradiente hidráulica influye en el diseño de redes de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales, Agrupación Las Praderas de Media Luna, Lima 2021; la segunda Determinar si el método del algoritmo genético influye en el diseño de redes de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales, Agrupación Las Praderas de Media Luna, Lima 2021; la tercera Determinar el comparativo económico entre ambos métodos aplicados al diseño de redes de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales, Agrupación Las Praderas de Media Luna, Lima 2021. Después de haber propuesto vuestros problemas y formulado los objetivos se procede a formular nuestras hipótesis, sosteniendo como hipótesis general: el diseño de las redes de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales es favorable para la Agrupación Familiar las Praderas de Media Luna, Lima 2021; las hipótesis especificas: la primera El método de la gradiente hidráulica interviene considerablemente en el diseño de redes de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales Agrupación Las Praderas de Media Luna, Lima 2021; la segunda El método del algoritmo genético es un factor fundamental en el diseño de redes de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales, Agrupación Las Praderas de Media Luna, Lima 2021; la **tercera** El comparativo económico entre ambos métodos tiene una gran diferencia al aplicarse en el diseño de redes de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales, Agrupación Las Praderas de Media Luna, Lima 2021.

II. MARCO TEÓRICO

En este propósito como **antecedentes nacionales**, según Flores (2019), con respecto a su proyecto de tesis de grado titulado: "Aplicación del algoritmo genético para el cálculo del diámetro de las tuberías de una red de distribución de agua potable en el distrito de Tarapoto 2018", fijo el siguiente objetivo: mejoramiento del cálculo correspondiente al diámetro de tuberías de las redes de distribución en el distrito de Tarapoto con la aplicación del algoritmo genético. Aplicando la metodología del algoritmo genético, se obtuvo como resultados después de haber aplicado el sistema informático al 100% con respecto a las velocidades del agua en un sistema de tuberías resulto apto, asimismo se haciendo una semejanza con el 47% que se tuvo con el método anterior. En tal sentido, se concluyó en que el gradiente hidráulico es el conveniente para el estudio de las redes de distribución. En relación a lo mencionado, Huancahuari y Montero (2018), en su tesis de grado titulado: "Análisis de fugas en redes secundarias para mejorar la red de distribución de agua potable, San Martín de Porres, 2018". Fijo como objetivo, detallar analíticamente si las fugas de las redes secundarias cooperan con la mejora en las redes. Para ello se aplicaron los **métodos**, primero de la sectorización y de localización de fugas, en consecuencia, se obtuvo como resultados, basado en el programa WaterCAD se pudo observar que las tuberías presentan una mínima perdida de carga y es de 0.36599711. En fin, se pudo concluir, que la ANF desaprovecha en total más de 84 mil m3/mes por lo que económicamente haciende a un monto de S/126,823.125, en operaciones perdidas (fuga), así mismo esto representa un 85.71%. En seguida tenemos Torres (2019), en sus tesis de grado **titulado**: "Comportamiento hidráulico de flujos y mejoramiento en redes de distribución de agua potable, distrito San Marcos Región Ancash 2019". Fijo como **objetivo:** analizar los flujos para una mejoría de las redes de agua potable en el distrito de San Marcos. En ese sentido, aplicó el **método** del modelo matemático aplicados al software WaterCAD, por consiguiente, se lograron obtener resultados, en esencia se logró determinar las presiones promedio, con los datos adquiridos del sector 2 sin ninguna alteración en los diámetros, es de 19.3 mH2O, mientras que lo obtenido por los manómetros tomado en diversos puntos fue de 17 mH2O. De esa forma se tiene una variación de 2.3 mH2O. Así se llegó a concluir, según lo analizado sobre la presión de acuerdo a la variación que presenta en los flujos, basado en la norma OS.050 que a su vez nos menciona que la presión estática debe ser inferior a 50 mca. de esta manera después de tener todas las presiones de la red actual se obtuvo una variación desde (-51.14 mca. 52.32 mca), siendo en este caso el sector 1 el más afectado ya que presenta presiones negativas, se podría decir que la presiones no llegarán a los puntos requeridos de los usuarios. Por su parte Ayamamani (2018), para obtener el grado de ingeniera civil titulada: "Mejoramiento de la eficiencia hidráulica de la red de distribución de agua potable en la Zona Rinconada – Juliaca por el método de la sectorización", fijo como objetivos: Acrecentar la efectividad hidráulica tomando en cuenta la continuidad, caudal y presión evaluados por el método de la sectorización. Aplicando una metodología: de sectorización, obtuvo como resultados: el caudal promedio para este caso resulto un 26.81 I/s y el caudal eficiente promedio es de 17.20 l/s. Asu vez se **concluyó**: que después de haber aplicado este método se obtuvieron buenos resultados en todas las redes, además dicho caudal tiene un porcentaje de eficiencia con respecto a la presión ponderada del sector de 24.72% y el caudal en 35.84%. Para dar continuidad, Bach. Chuquicondor (2019) en sus tesis para obtener el título de ingeniero **titulado**, "Mejoramiento del servicio de agua potable en el caserío Alto Huayabo-San Miguel del Faique – Huancabamba – Piura, Enero 2019", por esta razón se planteó este **objetivo:** incrementar la satisfacción de este recurso que es el agua para el consumo humano como necesidad básica. Aplicando las **metodologías**: tales como el análisis estadístico, descriptivo, de esta manera se obtuvieron los resultados: en referencia a las instalaciones se redes de alimentación, para reducir las rupturas en tuberías se utilizarán las CRP tipo VII y las válvulas rompe presión de 3/4". Finalmente se llegó a la conclusión, el proyecto beneficiará a 25 viviendas que en referencia son 125 habitantes, en tanto se proyectara a un periodo de 20 años, y una población de 187 habitantes. A continuación, mencionaremos a Surita (2020), en su artículo de investigación titulada: Análisis del sistema de la red de distribución de agua, usando EPANET en áreas rurales, fijo como objetivo analizar el sistema de las redes de distribución de agua potable en áreas rurales mediante el uso del software EPANET. De tal forma se aplicó el **método**, de simulación estática y dinámica, obtuvo los **resultados**: al realizar la simulación se obtuvo una presión de 14.86 mca, a su vez cumple la presión dinámica mínima que exige el reglamento (RNE 2006). Finalmente se fija como **conclusiones**, La presión en todos los nodos es mayor de 10 metros columna agua, por lo tanto, la presión dinámica de servicio mínimo es de 10.01 mca en el nodo E y la máxima expresión de presión dinámica es de 19.67 mca en el nodo A.

Como antecedentes internacionales, según Baguero (2019) en su tesis de grado modalidad de investigación titulado: "Modelación computacional del comportamiento hidráulico del golpe de ariete en una almenara y en una cámara de quiebre de presión", fijo como objetivos: realizar una adecuada modelación del golpe de ariete visto desde dos fenómenos más comunes tales como en una cámara de aire y una almenara, mediante el uso de un software de modelación de fenómenos transcendentes, de tal manera que se pueda comprobar la validez del software en la representación del comportamiento hidráulico de dicho fenómeno. Asimismo, se aplicaron metodologías: mediante el golpe de ariete y una cámara de quiebre de presión, obteniendo los siguientes **resultados**: se hicieron los cálculos para la perdida en el sistema para un caudal de 0.38 l/s, una altura estática de 1.8 m, con 1.43 m/s de velocidad, con una tubería de diámetro 0.0254m (1"), después de haber reemplazado y efectuado las entradas anteriores se obtuvo un Hf = 1.38m, un Hm = 0.84 finalmente se obtuvo un Ht = Hf + Hm = 2.22m. Finalmente se **concluyó** en que, al utilizar los métodos con el fin de hacer una comparación de dos ecuaciones para el programa Allievi se tornaron exitosos y con una validez para comprobar los datos tomados y registrados en campo, de esta manera se obtuvieron resultados de errores porcentuales. Seguidamente Campaña & Ortega (2016) en su proyecto preliminar para el título de ingeniero titulado: "Evaluación de la red de distribución de agua potable para determinar perdidas y fugas de la urbanización La Colina del Cantón Rumiñahui", es preciso mencionar el **objetivo**: detallar en cuanto a perdidas y fugas de la red de distribución dicho sea el caso estará representado en porcentajes. Debido a esto se plantea las siguientes metodologías, el método volumétrico para el flujo o caudal, los métodos geométricos y exponencial para determinar la población futura, con el apoyo del software EPANET, teniendo como **resultados**, que del total de medidores instalados el 74% de medidores (354) sobrepasan el periodo de vida útil (10 años o 3000 m^3), por lo que se recomiendan ser cambiados. Finalmente se llegó a la conclusión, se puede observar que la proporción de agua potable es de 250 l/hab por día esto según el DAPAC es alto de acuerdo con lo estipulado las normas y códigos ecuatorianas de construcción. En seguida mencionaremos a Mogollón (2017) en su trabajo de fin de master titulado: "Estudio de la probabilidad de rotura en abastecimientos urbanos con la ayuda de modelos estadísticos e hidráulicos. Estrategias de renovación de activos", es necesario plantear el objetivo: determinar si la factibilidad que tiene las tuberías de las redes de sufrir una ruptura, en la comunidad valenciana. Para ello se aplicaron métodos, tales como los métodos hidráulicos y estadísticos, debido a esto se obtuvieron resultados: dentro de lo investigado se pudo obtener que, en el caso de las tuberías de polietileno tiene un mayor número de roturas siendo estas 351 (roturas), esto sería un 43.07%, de daños, llevado a una longitud de red vendría a ser 299.99 km, en tanto las roturas por kilómetros es de 1.17 por km. comparados con otros materiales. Finalmente se llegó a concluir, en que la primordial limitante fue el no tener un buen registro de las roturas más detallados. Asu vez la falta de conocimientos del tipo de suelos y las condiciones fueron determinantes en la aplicación de otros métodos. Ahora bien, Madrid (2014), en su proyecto de tesis titulado: "Diseño optimizado de redes de distribución de agua potable que incluyan bombeo", tiene como objetivo: consiste en desarrollar una metodología que optimice las redes de aqua potable, a su vez basándose en los criterios hidráulicos serán impulsados por bombas, en consecuencia se busca que los costos se minimicen. Utilizo los siguientes **métodos**: primero se optará por los programas de redes, y segundo el método OPUS (Superficie Óptima de Prevenciones), obtuvo los siguientes resultados, en síntesis las fugas que se encontraron en la red candelaria fueron de 2% a 3.5% con la ayuda de emisores fueron simuladas, ahora bien los valores del coeficiente según el emisor modifican entre 0.00168 y 0.00006, distribuidos aleatoriamente en todos los nudos. En último lugar, tiene como conclusión, por lo tanto el bombeo en redes de distribución es un factor trascendente para optimizar el diseño, por el costo muy elevado de energía, tanto en Colombia como en Estados Unidos. Dicho esto, las fugas tienen una representación en el factor costo muy alto.

Hecha las consideraciones anteriores, se presentarán diferentes teorías relacionadas al tema, en efecto se analizarán conceptos fundamentales de acuerdo con nuestras variables y sus respectivas dimensiones ya definidas. En primer lugar, describiremos sobre la variable 1: metodologías convencionales, según Figueroa e.t (2021) nos dice que es la necesidad de mejorar tanto el proceso con el fin de llevar a cabo los proyectos a la meta requerida, de esta manera se tuvo que adecuarse la concepción y los fundamentos existentes (p.1).

Asimismo, hemos estructurado las dimensiones de esta variable que dicho sea el caso resultan ser **tipos**; para empezar la primera dimensión **el Método de la gradiente hidráulica**, ahora bien, Bach. Quispe (2020), el diseño de un sistema de distribución de agua, definido en términos de enlaces (tuberías, bombas, válvulas) y nodos una vez que se proporciona su estructura topológica (p. 23).

Por otra parte la **Conductividad hidráulica**, según Paz (2018), es la facilidad con la que un material permite el paso del agua a través de él, y se define como el volumen de agua que escurre a través de un área unitaria de un acuífero bajo una gradiente unitaria y por unidad de tiempo.

En seguida se considerará el **método de algoritmo genético**, según Pereya e.t (2016), por su parte considera que este método, son de clase evolutivos, además de utilizar una población inicial de habitantes, donde su esencia tiene una base en la supervisión del más apto (p. 44).

De forma se desglosa de esta dimensión tres indicadores **el primero**, **las tuberías** que Según Molía (1987) concerniente a las tuberías menciona que "existen diferentes tipos de tuberías para la ejecución de proyectos de agua potable, cabe resaltar que hay diferentes materiales por lo que están compuestas que nos son de utilidad para clasificarlos debidamente, que se diferencian por su calidad de materia prima y que a su vez trascienden en el comportamiento de la misma." (p.3)

Clasificación de tuberías por tipo de material:

- Metálicas
- Fundición
- Hormigón armado
- Hormigón pretensado
- Fibrocemento
- Plásticas

Tabla 2.1: Coeficiente de fricción "C"

| TIPO DE TUBERIA | "C" |
|-----------------------------|-----|
| Acero sin costura | 120 |
| Acero soldado en espiral | 100 |
| Cobre sin costura | 150 |
| Concreto | 110 |
| Fibra de vidrio | 150 |
| Hierro fundido | 100 |
| Hierro fundido dúctil con | |
| revestimiento | 140 |
| Hierro galvanizado | 100 |
| Polietileno | 140 |
| Policloruro de vinilo (PVC) | 150 |

Fuente: Ministerio de vivienda (2006)

En segundo lugar, la **optimización de las redes de distribución**, según Montesinos e.t. (2021) "Un AG es un procedimiento de búsqueda del óptimo de una función (máximo o mínimo) basado en la mecánica natural de selección y en la genética, que permite la supervivencia del individuo mejor adaptado, mediante el empleo de operadores genéticos simulados (selección, cruce y mutación)." (p.2)

En tercer lugar los **diámetros**, Rocha (2007) nos menciona que "al momento de diseñar una línea de conducción existen diferentes soluciones. Por lo que habría diversos diámetros que cumplan los requerido hidráulicamente para el diseño de las redes. En consecuencia, se tendrá que escoger el diámetro más conveniente." (p.228)

Como **tercera dimensión** se ha considerado el **comparativo económico** que a su vez se desglosa en dos indicadores, primero el **presupuesto** De acuerdo con Razura (2012), se entiende por presupuesto que es "la determinación

previa de la cantidad de dinero requerida para la realización de una obra o proyecto, tomándose como referencia proyectos similares a desarrollar. " (p.1) Seguidamente el **análisis de los costos del prepuesto** Según Razura (2012) llamamos costo a un conglomerado de inversiones inexcusables que promueven la producción o ejecución de un trabajo, sin considerar la utilidad. Por otra parte en el sector de la construcción se consideramos dos tipos de costos (directos e indirectos)." (p.4)

Ahora, como segunda variable tenemos: diseño de redes de distribución de agua potable, Mott (2006): los fluidos afectan de muchas maneras la vida cotidiana en los seres humanos. De esta manera se empezará con el diseño y detallar el sistema de fluidos mediante su clase y tamaño de los componentes que deben ser empleados. (p.1) Similarmente la Comisión Nacional del Agua (2021): la tubería es el medio por donde se traslada un fluido. El punto donde se intercepta la tubería para extraer el fluido se llama nodo. (p. 84). De igual manera, Moliá (2021) nos menciona que una red de distribución este compuesto por instalaciones que comienzan desde la captación y en ocasiones se implementara una planta de tratamiento de agua potable para ser distribuido a todos los usuarios con la finalidad de satisfacer sus necesidades, es por ello que la empresa que brinda este recurso se hace responsable de cumplir con ello. (p.3)

De tal forma, se considerará los siguientes de dimensiones, en primer lugar **propiedades hidráulicas,** se pudo analizar en tres indicadores que a continuación lo estudiaremos.

Comenzamos con la **presión**, según Olivos (2014): la presión del agua tiende a tener es sus sistemas de distribución inesperados aumentos de presión, esto puede ocurrir cuando las válvulas se abren y se cierran durante las operaciones de la red de distribución de agua. (p.108).

Según la OS.050 (2006) "la presión no será mayor a 50 m en cualquier punto de la red. En condiciones de demanda máxima horaria, la presión dinámica no será menor a 10 m. en caso de abastastecimiento de agua por piletas, la presión mínima será 3.50 m a la salida de la pileta." (p.4)

Según Mott, R. y Untener, J. (2015) Define la presión como "la cantidad escalar que se obtiene al dividir la magnitud de una fuerza ejercida de forma perpendicular sobre alguna superficie entre el área de la misma." (p.8)

$$P = \frac{F}{A}$$
 (Ec. 2.1)

Dónde:

P: Presión

F: Fuerza

A: Área

En seguida mencionaremos **el caudal**, de acuerdo con Biblioteca ATRIUM (2021), menciona que, fijando un caudal en la red de distribución, ya sea urbana como rural, el factor es bastante impreciso por las condiciones muy elevadas (p. 8).

De esta manera se considera lo siguiente:

Caudal medio diario anual.

Esta expresado en l/s y se calcula con la siguiente expresión:

$$Q_m = \frac{D*P}{86400}$$
 (Ec. 2.2)

Dónde:

 Q_m : Gasto medio diario anual, en l/s

D: Dotación, en l/hab/día

P: Población, en hab.

Caudal máximo diario.

Se calcula forzando el gasto medio diario anual, por el coeficiente de variación diaria conforme con la siguiente formula.

$$Q_{MD} = Q_m * K \tag{Ec. 2.3}$$

Dónde:

 Q_{MD} : Caudal máximo diario, en l/s.

 Q_m : Gasto medio diario anual, en l/s

 C_{VD} : Coeficiente de variación diaria

Gasto máximo horario.

Se calculará efectuando al gasto máximo diario por un coeficiente de variación horaria de acuerdo con la siguiente expresión:

$$Q_{MH} = Q_{MD} \times C_{VH} \tag{Ec. 2.4}$$

Dónde:

 Q_{MH} Gasto máximo horario, en l/s.

 Q_{MD} : Gasto máximo diario, en l/s.

 C_{VH} : Coeficiente de variación horaria

A continuación, se considera **la velocidad**, según Suay (2008) es una rapidez que en una determinada dirección y sentido. Para ejemplificar, se puede decir que, si un globo se desplaza con 10 m/s de rapidez, no es igual que se vaya en dirección vertical subiendo, bajando o en horizontal paralelo al suelo. De acuerdo con el MVCS (2006) la velocidad máxima será de 3 m/s, en casos justificados será de 5 m/s.

Velocidad del agua en las tuberías:

$$V = 4 * \frac{Qb}{(pi*Dc^2)}$$
 (Ec. 2.5)

Dónde:

V: velocidad (m/seg.)

Q: Caudal (lps)

D: Diámetro de las tuberías (pulg.)

Como **segunda dimensión** a tratar es los **estudios básicos**, asimismo se ha considerado dos **indicadores**:

En primer lugar la **topografía**, Gámez (2015), nos da a conocer que "la topografía tiene un campo de aplicación muy extenso, de hecho es de suma importancia para el ingeniero para proyectar diversas obras de ingeniería de tal manera se verá reflejado en un plano, cabe resaltar también que se podrá especificar las curvas y niveles para definir las pendientes del terreno." (p.12) En **segundo lugar**, como segundo indicador se ha considerado el **EMS**, Flores (2010) en referencia a estudio de mecánica de suelos nos brinda diversos datos para el diseño de la obra que se va a realizar, dicho esto los componentes

físico-químico del suelo son de suma importancia, ya que mediante se definirán si se realizará un tratamiento especial antes de cualquier otro procedimiento. (p.3)

Como tercera **dimensión** para esta variable se ha considerado el **cálculo población** para ello se tomado en cuenta dos indicadores, a continuación, pasaremos a detallarlos:

En primer lugar mencionaremos el **método aritmético**, Prudencio (2015), nos menciona que "el método aritmético refleja consideraciones de crecimiento constantes, por lo que se puede asimilar a una linea recta, asimismo se resume en la siguiente ecuación." (p.34)

$$Pf = Pa * \left(1 + \frac{r.t}{1000}\right)$$
 (Ec. 2.6)

Pf = Población futura

Pa = población actual

r = Tasa de crecimiento

t = Periodo de diseño (tiempo futuro – tiempo actual)

En esta ocasión mencionaremos al **método geométrico**, Salazar (2009), hace referencia que el "Método Geométrico se basa en suponer el incremento de la población de manera análoga al crecimiento que es colocada al interés compuesto." (p.19)

$$Pf = P * r^{(t-t_0)}$$
 (Ec. 2.7)

$$r = t_{i+1} - t_i$$
 (Ec. 2.8)

Dónde:

Pf = Población futura

Po = Población por calcular

P = población actual

Pu= población ultima

t = Número de años para los que se va a calcular la población a partir del último censo

ti= tiempo de inicio

r = tasa o factor de crecimiento

III.METODOLOGÍA

3.1 Tipo y Diseño de Investigación

3.1.1 Método: Inductivo

Asimismo, Vargas (2014) menciona que el método inductivo o también llamado

inferencial, determinan las características generales de la población, a partir de

lo específicos es decir de la muestra. (p.3)

La investigación se iniciará con el análisis de los métodos propuestos que el

de la gradiente hidráulica y del algoritmo genético, luego de ello se analizaran

y se llegara a una conclusión. De tal modo esta investigación se empleará el

método inductivo.

3.1.2 Tipo: Aplicada

De acuerdo con, Baena (2014) tiene en cuenta que consiste en examinar

debidamente el enigma designado a la acción, de tal manera proyectar

eficazmente la investigación de esta manera se pueda someter en los hechos.

(p.11)

Para determinar el método de la gradiente hidráulica y del algoritmo genético

para un diseño de redes de agua potable se requiere la aplicación de estudios

básicos, propiedades hidráulicas y el cálculo de la población. Es por ello que

esta investigación se ha considerado de tipo aplicada – tecnológica.

3.1.3 Nivel: Explicativa

Seguidamente, Hernández e.t (2014) considera que el nivel aplicativo va desde

la descripción básica de los conceptos o fenómenos que tienden a tener

relación entre conceptos, por lo que, tienden a argumentar el origen de los

sucesos e imperfecciones tanto apariencias físicas como sociales. (p.95)

De acuerdo con lo expresado anteriormente, se utilizará diversas referencias

con el propósito de recopilar la información necesaria que nos ayudará con

nuestro objeto de estudio, teniendo como finalidad describir el comportamiento

hidráulico de las redes de distribución de agua potable. Haciendo esta

investigación de **nivel** explicativo.

18

3.1.4 Diseño: No experimental

De esta manera, Carrasco (2006) considera que el diseño no experimental, es aquellas variantes que no poseen un manejo deliberado, dicho sea esto carece un grupo de control, en el aspecto empírico. Asu vez se comparará y estudiaran las diversas acciones asimismo como las anormalidades de la realidad después de los acontecimientos.

Para la presente investigación se realizará por observación, para la obtención de los datos. De esta manera, resulta que el presente estudio es de **diseño no experimental corte transversal.**

3.2 Variables y Operacionalización

3.2.1 Variable 1: Metodologías convencionales.

Definición conceptual:

Según Figueroa e.t (2021) nos dice que es la necesidad de mejorar tanto el proceso con el fin de llevar a cabo los proyectos a la meta requerida, de esta manera se tuvo que adecuarse la concepción y los fundamentos existentes. (p.1)

Definición operacional:

La variable **metodologías convencionales** se operacionaliza mediante sus dimensiones que representan el **método de la gradiente hidráulica**, el **método del algoritmo genético** y el **comparativo económico**.

3.2.2 Variable 2: Comportamiento hidráulico de redes de distribución de agua potable.

Definición conceptual:

Mott (2006), la importancia de los fluidos tiene una transcendencia esencial en nuestra vida diaria. De esta manera se podrá proyectar y examinar sistemas de fluidos, especificar la clase y los tamaños de todos los componentes que deberán ser empleados. (p.1)

Definición operacional:

La variable diseño de redes de distribución de agua potable se operacionaliza mediante sus dimensiones que representan las propiedades hidráulicas, los estudios básicos y el cálculo poblacional.

3.2.1 Operacionalización de variables

Tabla 3.1: Operacionalización de variables

| VARIABLES | DEFINICIÓN CONCEPTUAL | DEFINICIÓN OPERACIONAL | DIMENSIONE S | INDICADORES | INTRUMENTOS / ÍTEM | ESCALA |
|--|---|--|---|--|--------------------------------------|-----------|
| V1: METODOLOGÍAS CONVENCIONAL ES | Según Figueroa e.t (2021) nos dice que es la necesidad de mejorar tanto el proceso con el fin de llevar a cabo los proyectos a la meta requerida, de esta manera se tuvo que adecuarse la concepción y los fundamentos existentes. (p.1) | La variable metodologías convencionales se operacionaliza mediante sus dimensiones que representan el método de la gradiente hidráulica, el método del algoritmo genético y el comparativo económico | D1: Método de la gradiente hidráulica D2: Método del Algoritmo Genético D3: comparativo económico | I2: Conductividad hidráulica I1: Tuberías I2: Optimización de las redes de distribución I3: Diámetros I1: Presupuesto I2: Análisis de los costos del presupuesto | Ficha de recopilación de datos | Razón |
| V2: DISEÑO DE REDES DE DISTRIBUCIÓN DE AGUA POTABLE | Mott (2006), la importancia de los fluidos tiene una transcendencia esencial en nuestra vida diaria. De esta manera se podrá proyectar y examinar sistemas de fluidos, especificar la clase y los tamaños de todos los componentes que deberán ser empleados. (p.1) | La variable diseño de redes de distribución de agua potable se operacionaliza mediante sus dimensiones que representan las propiedades hidráulicas, los estudios básicos y el cálculo poblacional | D1: Propiedades hidráulicas D2: Estudios básicos D3: Cálculo poblacional | I1: Presión I2: Caudal I3: Velocidad I4: Diámetro I1: Topografía I2: Estudios de suelos I1: método aritmético | | Intervalo |

3.3 Población, muestra y muestreo

3.3.1 Población

Por su parte, Naupas e.t (2018) considera que la población consiste en estar

definida por el total de las unidades de estudio. Dichas unidades podrían ser

personas, objetos, conglomerados, hechos o fenómenos, donde explican las

características para dicho proyecto.

Es conveniente mencionar que la población estará conformada por los 1200

lotes habitados que forman parte de la Agrupación.

3.3.2 Muestra

Según INEI (2006) considera que la muestra es un "subconjunto característico

de la población punto de partida para efectuar inferencias respecto a la

población de donde deriva" (p.46).

De acuerdo con, esta investigación la muestra estará conformada por los lotes

que están dentro del área por lo que tiene una densidad poblacional mayor

con referencia a los lotes.

3.3.3 Muestreo

Según Gómez (2012) tiene en cuenta conforme al muestreo de tipo no

probabilístico consiste en escoger las cantidades más resaltantes para

alcanzar los datos que permitirán la obtención de la información relacionada

con la población requerida (p.34).

En consecuencia, para dicha investigación se empleó el muestreo no

probabilístico / intencionado.

3.4 Técnicas e instrumentos de recolección de datos

3.4.1 Técnica: Observación directa

Ahora bien, Sánchez e.t (2018) estima que la capacidad de observar

directamente, consiste en un determinado conjunto de instrumentos que

22

servirán de mediadores para efectuar el método. Siendo más específicos sería el conglomerado de procesos y medio de que se sirve la ciencia. (p.120) En la presente investigación se aplicará la técnica de **observación directa** para la recopilación de datos.

3.4.2 Instrumento: Ficha de recopilación de datos

Por su parte, Arias (2020) considera que el instrumento a aplicar es "cuando el investigador quiere medir, analizar o evaluar un objeto en específico, en resumen, obtener información de dicho objeto" (p.14), que busca formular relacionando en primer lugar las variables con las dimensiones y a su vez con los indicadores.

Prospectivamente se fijó la **ficha de recolección de datos** como instrumento para la realización del proyecto.

3.4.3 Validez:

Según la USMP (2019) la validez se considera como el grado de efectividad del método, técnica o instrumentó a utilizar de lo que se está midiendo. (p.54)

Los instrumentos se validarán arbitrariamente por el juicio de expertos. En este propósito Arcos (2010) la validez es "un instrumento de medida, en el que se puede establecer ampliamente que tan bien se está mide lo que pretendemos lo queremos medir". (p.30)

Tabla 3.2: Rangos de validez

| RANGOS | MAGNITUD |
|--------------|-------------------|
| 0.53 a menos | Validez Nula |
| 0.54 a 0.59 | Validez Alta |
| 0.60 a 0.65 | Valido |
| 0.66 a 0.71 | Muy Valido |
| 0.72 a 0.99 | Excelente Validez |
| 1.0 | Validez perfecta |

Fuente: Oseda (2013)

Tabla 3.3: Validez de contenido del instrumento de las variables: V1: Metodologías convencionales y V2: Comportamiento hidráulico de redes de distribución de agua potable por juicio de expertos.

| N° | Grado académico | Nombres y Apellidos | CIP | Validez |
|----|-----------------|-------------------------|--------|---------|
| 1 | Magister Ing. | César Arriola Prieto | 68928 | 1 |
| 2 | Magister Ing. | César Paccha Rufasto | 116150 | 0.83 |
| 3 | Magister Ing. | Whalter Maguiña Salazar | 57121 | 1 |

El promedio de la validez de expertos es de 0.94, conforme a ello se puede decir que es una excelente validez.

3.4.4 Confiabilidad:

Comúnmente la confiabilidad se determina por el Alfa de Cronbach. En ese sentido Mejía (2005) menciona que es "el proceso de establecer cuan fiable, consistente, coherente o estable es el instrumento que se ha elaborado". (p.27)

La confiabilidad se delimita por lo regular mediante la prueba de Alfa de Cronbach.

Tabla 3.4: Rangos de confiabilidad

| RANGOS | MAGNITUD |
|--------------|------------------------|
| 0.53 a menos | Confiabilidad Nula |
| 0.54 a 0.59 | Confiabilidad Alta |
| 0.60 a 0.65 | Confiable |
| 0.66 a 0.71 | Muy Confiable |
| 0.72 a 0.99 | Excelente Confiable |
| 1.0 | Confiabilidad perfecta |

Fuente: Oseda (2013)

3.5 Procedimientos

Para la realización de este proyecto de investigación, se tomará información mediante la observación directa de la zona a proyectar, para lo cual nos dará a conocer la realidad actual de la población en cuanto a los sistemas de agua potable y alcantarillado. Mediante el levantamiento topográfico de la agrupación familiar Las Praderas de Media Luna, nos dará la información

topográfica del terreno y las curvas y niveles, a su vez la localización y ubicación, al mismo tiempo se solicitara a la agrupación el plano de lotización y perimétrico para hacer el replanteo con el levantamiento topográfico a realizar, ya para terminar tomaremos como referencia los libros padrón de la agrupación familiar las praderas de media luna para saber la población actual de la agrupación familiar Las Praderas de Media Luna y calcular la población futura. Es preciso mencionar también que se aplicaran criterios sobre hidrología, mecánica de fluidos, hidráulica de igual forma se aplicara normas, reglamentos. Con la información compilar se procederá a realizar el diseño de redes de agua potable en el civil 3D, posteriormente, se realizará el modelamiento en el software WaterCAD en relación con los métodos de estudios, por otro lado se elaborará un presupuesto de cada uno de los métodos, para determinar cuál de ellos es el más beneficioso, optimo desde el punto vista técnico y económico.

3.6 Método de análisis de datos

Para esta investigación el método a tomar en cuenta es la cuantitativa, de esta manera se desarrollará en las bases teóricas mediante la recolección de datos, el cálculo de la población futura tomando como base los datos del INEI, se harán también los cálculos de caudales con la ayuda software MS Excel, Google Earth Pro, civil 3D, Global Mapper y el WaterCAD.

3.7 Aspectos Éticos

Este proceso de investigación se ha realizado como base fundamental en la ética profesional, siendo ello posible este estudio tiene como finalidad llegar a los diferentes investigadores y ayudar de forma provechosa, asimismo nuestro accionar se verá reflejado positivamente en los aportes que podamos brindar a largo plazo en nuestras futuras generaciones.

IV. RESULTADOS

4.1 Ubicación y descripción de la zona de estudio

4.1.1 Ubicación

La Agrupación familiar se encuentra, encuentra ubicado en:

Distrito: San Antonio

Provincia: Huarochirí

Departamento: Lima

Coordenadas geográficas: Norte: 8683821.4089

Este: 288251.6917

Altitud: 815 msnm





Figura 4.1: Ubicación de La Agrupación Las Praderas de Media Luna

4.1.2 Descripción

La agrupación familiar Las Praderas de Media Luna presenta un tipo de suelo gravoso arcilloso, con una topografía con pendientes pronunciadas. Esta zona está conformada por 1600 lotes que carecen de este servicio fundamental para todo ser vivo, siendo de mucha relevancia realizar el diseño de redes de agua potable. Por lo procederá a diseñar una línea de impulsión desde un punto de agua cercano, hasta el reservorio que se diseñará en la zona urbana, en tal sentido se abastecerá de agua potable.

4.2 Recopilación de datos básicos para el diseño

4.2.1 Estudio topográfico

Precisando en el diseño de Diseño de redes de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales - Agrupación Las Praderas de Media Luna - Lima 2021, resulta oportuno mencionar que el levantamiento topográfico se realizó mediante los softwares el Google Earth Pro en el cual se ha delimitado la zona de estudio y posteriormente la lotización seguidamente se exporto el polígono del área para elaborar las curvas de nivel en el Global Mapper en suma se exportaran estos datos en el civil 3D, con el fin de determinar las características del terreno, a su poder realizar los perfiles longitudinales que nos servirá para diseñar la linea de impulsión, conducción, aducción y del reservorio, las redes de distribución agua potable estarán conectada a cada predio o lote, asimismo las curvas de nivel se han considerado a cada 1 metro.

Tabla 4.1: Coordenadas UTM WGS 84 - 18S

| COORDENADAS UTM WGS 84 - 18 S | | | | | | |
|-------------------------------|-------|-----------|------------|-------------|--------------|--|
| VERTICE LADO | | DISTANCIA | ANGULO | ESTE | NORTE | |
| Α | A - B | 126.36 | 237°31'29" | 288426.1767 | 8683856.3140 | |
| В | B - C | 36.24 | 158°32'56" | 288305.6588 | 8683818.3344 | |
| С | C - D | 60.44 | 239°26'56" | 288269.5019 | 8683820.8371 | |
| D | D-E | 15.00 | 90°00'00" | 288235.2581 | 8683771.0323 | |
| E | E-F | 50.82 | 90°00'00" | 288222.8979 | 8683779.5306 | |
| F | F-G | 51.00 | 234°23'02" | 288251.6917 | 8683821.4089 | |
| G | G - H | 20.42 | 143°36'5" | 288234.3538 | 8683869.3747 | |
| Н | H - I | 55.15 | 155°52'57" | 288240.1610 | 8683888.9477 | |
| I | I - J | 213.62 | 200°17'36" | 288276.0807 | 8683930.7925 | |
| J | J - K | 119.17 | 212°30'28" | 288350.3652 | 8684131.0762 | |
| K | K - L | 51.11 | 130°15'19" | 288325.2672 | 8684247.5723 | |
| L | L - M | 77.97 | 216°33'07" | 288356.4399 | 8684288.0703 | |
| M | M - N | 110.49 | 195°44'28" | 288357.8480 | 8684366.0301 | |
| N | N - Ñ | 67.25 | 96°22'37" | 288329.7998 | 8684472.8961 | |
| Ñ | Ñ - O | 295.47 | 142°42'23" | 288392.5476 | 8684497.0875 | |
| 0 | O - P | 1231.77 | 196°11'28" | 288676.2737 | 8684414.6024 | |
| Р | P - Q | 282.00 | 158°49'44" | 289908.0406 | 8684414.1885 | |
| Q | Q - R | 99.67 | 40°15'57" | 290170.9705 | 8684312.2555 | |
| R | R-S | 385.86 | 194°02'59" | 290076.7734 | 8684279.6822 | |
| S | S - T | 150.19 | 169°06'59" | 289753.6207 | 8684068.8203 | |

| Т | T - U | 241.51 | 162°29'33" | 289614.6051 | 8684011.9719 |
|-----|---------|---------|-------------|-------------|--------------|
| U | U - V | 177.51 | 222°13'35" | 289373.9176 | 8683992.0402 |
| V | V - W | 279.00 | 146°08'58" | 289252.8689 | 8683862.4418 |
| W | W - X | 226.34 | 178°25'21" | 288981.1722 | 8683799.1611 |
| X | X - Y | 141.21 | 234°43'59" | 288759.3979 | 8683753.9110 |
| Υ | Y - Z | 143.33 | 67°52'49" | 288702.5615 | 8683624.6478 |
| Z | Z - A1 | 95.98 | 205°07'10" | 288602.7368 | 8683727.4953 |
| A1 | A1 - B1 | 43.02 | 124°00'04" | 288512.9732 | 8683761.4766 |
| B1 | B1 - C1 | 54.58 | 223°37'04" | 288503.1001 | 8683803.3525 |
| C1 | C1 - D1 | 2.37 | 268°45'11" | 288457.3885 | 8683833.1697 |
| D1 | D1 - A | 39.02 | 84°19'48" | 288456.0525 | 8683831.2158 |
| ТОТ | AL | 4943.87 | 5454°24'01" | | |

| Área (m2) | 891519.85 | m2 |
|-----------|-----------|-----|
| Área (ha) | 89.15199 | На. |
| Perímetro | 4843.66 | ml |

Fuente: Elaboración propia

4.2.2 Mecánica de suelos

El estudio de mecánica de suelos tiene como propósito determinar las características fisicas, químicas, asimismo la estratigrafía del suelo con el único objetivo, de realizar el diseño de las redes de distribución de la Agrupación Familiar Las Praderas de Media Luna, Lima – 2021.

Según lo expresado, se realizaron 11 calicatas en la zona de estudio de los cuales solo se llevaron muestras a laboratorio 4, esto se debe a que la estratigrafía de estas 4 calicatas es similar a las demás.

Tabla 4.2: Registro de calicatas

| CALICATA | PROFUNDIDAD | COORDENADAS | |
|----------|-------------|-------------|-------------|
| CALICATA | (m) | ESTE | NORTE |
| C-1 | 1.50 | 288251.775 | 8683823.830 |
| C-2 | 1.50 | 288560.398 | 8683934.219 |
| C-3 | 1.50 | 288929.342 | 8684031.337 |
| C-4 | 1.50 | 289218.025 | 8684109.752 |
| C-5 | 1.50 | 289515.158 | 8684141.913 |
| C-6 | 1.50 | 289702.076 | 8684194.793 |
| C-7 | 1.50 | 289094.947 | 8684183.224 |
| C-8 | 1.50 | 288708.200 | 8684085.159 |
| C-9 | 1.50 | 288494.777 | 8684080.632 |
| C-10 | 1.50 | 288367.737 | 8684135.785 |

Fuente: Elaboración propia

Ensayos de laboratorio

Los ensayos que se realizaron para las 4 calicatas que se hicieron en campo, los cuales se llevaron a laboratorio para ser analizados, asimismo se obtuvieron resultados (ver anexos) de los siguientes ensayos:

- Contenido de humedad
- Análisis granulométrico
- Limite plástico
- Limite líquido
- Clasificación SUSC
- Densidad de campo
- Análisis químicos

Resultados de laboratorio:

Calicata C-3

- Contenido de humedad: 1.5%

- Análisis granulométrico:

- Grava: 41

- Arena: 29

- Finos: 30

- Limite líquido: 25

Limite plástico: 15

- Indice de plasticidad: 10

- Clasificación SUCS: GC con arena
- Densidad de campo
 - Densidad húmeda del suelo global: 2.171 (g/cm3)
 - Densidad seca del suelo global: 2.138 (g/cm3)
- Análisis químicos:
 - S.S.T: 224 ppm
 - Cr: 68.56 ppm
 - $SO_4^=$: 154.56 ppm

Calicata C-5

- Contenido de humedad: 8.8%
- Análisis granulométrico:
 - Grava: 42
 - Arena: 49
 - Finos: 9
- Limite líquido: NP
- Limite plástico: NP
- Índice de plasticidad: NP
- Clasificación SUCS: SP-SM con grava
- Densidad de campo
 - Densidad húmeda del suelo global: 2.257 (g/cm3)
 - Densidad seca del suelo global: 2.074 (g/cm3)
- Análisis químicos:
 - S.S.T: 115.2 ppm
 - Cr: 32.45 ppm
 - $SO_4^=$: 80.64 ppm

Calicata C-8

- Contenido de humedad: 1.4%
- Análisis granulométrico:
 - Grava: 52
 - Arena: 18
 - Finos: 30
- Limite líquido: 25

- Limite plástico: 18
- Índice de plasticidad: 7
- Clasificación SUCS: GC-GM con arena
- Densidad de campo
 - Densidad húmeda del suelo global: 2.164 (g/cm3)
 - Densidad seca del suelo global: 2.134 (g/cm3)
- Análisis químicos:
 - S.S.T: 179.2 ppm
 - Cr: 51.12 ppm
 - $SO_4^=$: 125.76 ppm

Calicata C-9

- Contenido de humedad: 4.6%
- Análisis granulométrico:
 - Grava: 61
 - Arena: 27
 - Finos: 12
- Limite líquido: 39
- Limite plástico: 20
- Índice de plasticidad: 12
- Clasificación SUCS: GP-GC con arena
- Densidad de campo
 - Densidad húmeda del suelo global: 2.241 (g/cm3)
 - Densidad seca del suelo global: 2.143 (g/cm3)
- Análisis químicos:
 - S.S.T: 134.4 ppm
 - Cr: 40.14 ppm
 - $SO_4^=: 93.12 \text{ ppm}$

4.3 Procesamiento de datos

4.3.1 Periodo de diseño

En todo proyecto de infraestructura vial, edificaciones, obras de agua potable y alcantarillado, se estima un periodo de tiempo que durara la obra a realizar, acatando los parámetros con los que se diseñara.

A continuación, mostraremos los periodos de diseño para obras de agua potable y alcantarillado:

Tabla 4.3: Periodos de diseño de infraestructura sanitaria

| ESTRUCTURA | PERIODO DE DISEÑO |
|--|-------------------|
| Fuente de abastecimiento | 20 años |
| Obras de captación | 20 años |
| Pozos | 20 años |
| Planta de tratamiento de agua para | |
| consumo humano (PTAP) | 20 años |
| Reservorio | 20 años |
| Línea de conducción, aducción, impulsión | |
| y distribución | 20 años |
| Estación de bombeo | 20 años |
| Equipos de bombeo | 10 años |
| Unidad básica de saneamiento (arrastre hidráulico, | |
| compostera y para zona inundable) | 10 años |
| Unidad básica de saneamiento (hoyo seco | |
| ventilado) | 5 años |

Fuente: Ministerio de vivienda construcción y saneamiento (2018)

El tipo de obra que se diseñara en la agrupación familiar las praderas de media luna, es la línea de conducción, aducción y distribución, por lo que se ha considerado en los cálculos de la red de distribución de agua potable un periodo de 20 años de la infraestructura.

4.3.2 Calculo poblacional

Para la realización del cálculo poblacional se tomaron los datos de los censos del distrito de San Antonio que se encontraron en la página del INEI, estos datos se toman como referencia al no tener datos censales de la Agrupación Familiar Las Praderas de Media Luna, cabe mencionar que hay diversos métodos para poder estimar la población futura para ello se procedió a calcular mediante los métodos aritméticos y geométricos.

Tabla 4.4: Censos del Distrito de San Antonio

| AÑO CENSAL | POBLACION |
|------------|-----------|
| 1993 | 2762 |
| 2005 | 3460 |
| 2017 | 4343 |
| 2020 | 5948 |

Fuente: Reproducido del INEI

Método aritmético

Tabla 4.5: Calculo del factor de crecimiento anual

| | AÑO CENSAL | POBLACION ACTUAL | TIEMPO (AÑOS) | P=Pf-Po | R=P/(Pa*t) | RxT |
|---|------------|------------------|---------------|---------|------------|-------|
| Г | 1993 | 2762 | 0 | | | |
| | 2005 | 3460 | 12 | 698 | 0.0168 | 0.202 |
| | 2017 | 4343 | 12 | 883 | 0.0169 | 0.203 |
| | 2020 | 5948 | 3 | 1605 | 0.0899 | 0.270 |
| Γ | TOTAL | | 27 | | | 0.675 |

Fuente: Elaboración propia

$$R = \frac{TOTAL \ r * t}{TOTAL \ t} = \frac{0.675}{27} = 0.025 = 2.5\%$$

Para lo cual la tasa de crecimiento seria r=25, con lo que se hallaría la población futura

$$Pf = Pa * \left(1 + \frac{r * t}{1000}\right)$$

$$Pf = 5948 * \left(1 + \frac{25 * 20}{1000}\right) = 8922$$

Finalmente para calcular la población actual del distrito de San Antonio se procede con lo siguiente:

- Primero requiere el número total de lotes que en este caso son 1200 que se obtuvieron del levantamiento topográfico.
- Segundo cabe mencionar que este pueblo teniendo pocos años desde que fue fundado, se ha considerado una densidad de 6 habitantes por lote de acuerdo con el reglamento de elaboración de proyectos de agua potable.

Por lo tanto:

$$Pa = N^{\circ}Lotes * d$$

$$Pa = 1200 * 6 = 7200 HABITANTES$$

El periodo de diseño considerado para este proyecto es de 20 años, que nos da una población futura de:

$$Pf_{2041} = 7200 \left(1 + \frac{25 * 20}{1000} \right) = 10800$$

> Método geométrico

Tabla 4.6: Calculo del factor

| AÑO CENSAL | POBLACION | Δt (años) | $r = \sqrt[\Delta t]{\frac{Pu}{Po}}$ |
|------------|-----------|-----------|--------------------------------------|
| 1993 | 2762 | | |
| 2005 | 3460 | 12 | 1.019 |
| 2017 | 4343 | 12 | 1.019 |
| 2020 5948 | | 3 | 1.111 |
| r prom: | | | 1.050 |

Fuente: Elaboración propia

$$Pf = P * r^{(t-t_0)}$$

$$Pf = 7200 * 1.05^{(20)}$$

$$Pf_{2041} = 18934$$
 habitantes

Para la población futura (PF), se ha considerado un periodo de diseño de 20 años, en tanto el promedio de ambos métodos aritmético y geométrico.

$$Pf = \frac{arítmetico + geométrico}{2} = \frac{10800 + 18934}{2}$$

$$Pf_{2041} = 14867$$

4.3.3 Dotación

Para realizar los cálculos de la dotación se considerará las siguientes tablas:

Tabla 4.7: Variación de consumo

| DODI ACIONI | CLIMA | | |
|------------------------------|-------------------|-------------------|--|
| POBLACION | FRIO | TEMPLADO | |
| de 2,000 Hab. a 10,000 Hab. | 120 Lts./Hab./Día | 150 Lts./Hab./Día | |
| de 10,000 Hab. a 50,000 Hab. | 150 Lts./Hab./Día | 200 Lts./Hab./Día | |
| Más de 50,000 Hab. | 200 Lts./Hab./Día | 250 Lts./Hab./Día | |

Fuente: Vierendel (2009)

Para la realización del diseño de nuestro proyecto se utilizará una demanda de 200 Lts./Hab./Dia, siendo la agrupación familiar Las Praderas de Media Luna una zona con clima templado.

Coeficiente de variación

Con respecto a los coeficientes de variación de consumo diario anual se reflejan em la tabla que se presentara a continuación:

Tabla 4.7: Coeficiente de variación de consumo

| COEFICIENTE | | | |
|-----------------|----------------------------|-----------|--|
| DEMANDA DIARIA | " K ₁ "= | 1.30 | |
| DEMANDA HORARIA | " K ₂ "= | 1.80-2.50 | |

Fuente: Recopilado del reglamento de elaboración de proyectos

4.3.4 Caudal de diseño (Demanda)

Caudal medio diario anual.

$$Qm = \frac{Pf * D}{86400}$$

Datos:

Pf = 14867 habitantes

D = Según tabla de consumo es = 200 Lts. /hab/día

Reemplazando en la ecuación:

$$Qm = \frac{Pf * D}{86400} = \frac{14867 * 200}{86400} = 34.41 \ Lt./seg$$

Caudal máximo diario

$$Q_{MD} = Q_m * K$$

Qmd = 34.41 Lts./seg.

K1: 1.30, según tabla

$$Q_{MD} = Q_m * K2 = 34.41 * 1.30 = 44.74$$

Caudal máximo horario.

$$Q_{MH} = Q_{MD} \times C_{VH}$$

Qmd = 34.41 Lts./seg.

K1: 2.50, según tabla

$$Q_{MD} = Q_m * K2 = 34.41 * 2.50 = 86.04$$

4.3.5 Interpretación de resultados

El cálculo poblacional y la demanda realizados nos brinda datos importantes, tales como la población actual, a su vez nos darán a conocer la población futura que es de suma importancia para poder realizar el diseño de agua potable en la agrupación familiar Las Praderas de Media Luna.

Por otro lado, el periodo de diseño que se ha considerado es de 20 años, esto se ha determinado debido al tipo obra a realizarse y al tipo de zona donde se encuentra ubicado, el cual tiene como finalidad perdurar durante todo este tiempo en óptimas condiciones.

La agrupación familiar las praderas tiene un crecimiento está relacionado a la demografía tales como el clima de la zona, por lo que en esta agrupación se calculara tomando en cuenta los censos desde el año 1993 al año 2020, obteniendo una población futura en 20 años de 14867.

Ahora bien, la dotación no se contó con alguna información al respecto que este fundamentado técnicamente en la agrupación las praderas de media luna, si esta de vital importancia sobre el consumo de agua potable, en tal sentido, siendo una zona templada casi todo el año se justifica una dotación de 200lts./hab/día.

En relación a lo anterior, se pudo calcular los caudales teniendo en cuenta la población futura y la dotación, se obtuvieron los siguientes resultados en caudal medio anual de 34.41 *Lt./seg*, el caudal máximo diario 44.74 *Lt./seg* y el caudal máximo horario 86.04 *Lt./seg*.

Finalmente, se analizó el punto desde donde se va tomar la captación y se comparó con la dotación de nuestro proyecto y se calculó que desde ese punto se puede obtener el caudal requerido.

4.4 Diseño de la red de agua potable aplicando en la Agrupación Familiar las praderas de media luna

4.4.1 Diseño de la línea de impulsión y la captación

Dicho sea el caso el diseño de red de agua potable se hará una captación desde un punto de agua, que se encuentra en el sector media luna aproximadamente a 250 m de la agrupación familiar las praderas de media luna, así mismo se diseñará la línea de impulsión hasta el reservorio que hemos proyectado.

Línea de impulsión

Para el diseño de la línea de impulsión se captará desde un punto de agua, que se encuentra en el sector Media Luna que cuenta con una cota por debajo sobre la cota del reservorio proyectado y será conducida por medio de una bomba accionada por un motor, hasta el reservorio proyectado además de contar con una válvula de purga y de aire para su mantenimiento respectivo.

Proceso del cálculo de la línea de impulsión

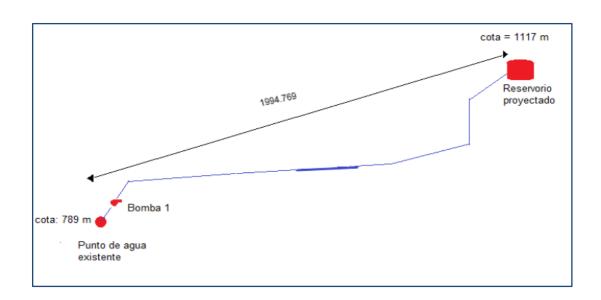
Población = 14867 habitantes

Dotación = 200 Lts. /hab./día

$$Q_m = \frac{P_f * D}{86400} = \frac{14867 * 200}{86400} = 34.41 \ Lts./hab./dia$$

$$K1 = 1.3$$

$$Q_{md} = Q_p * K1 = 34.41 * 1.3 = 44.74 Lts./seg.$$



4.2: Esquema de la línea de impulsión

Datos de la línea de impulsión:

Longitud = 1994.769

Cota de captación = 789

Cota del reservorio = 1117

Caudal = 44.74

N = 15 (horas en funcionamiento)

Accesorios para la línea de impulsión

- Entrada y salida = 2
- Codo de 22.5° = 3
- Codo de 45° = 2
- Codo de $90^{\circ} = 2$
- Válvula de aire = 1

• Válvula de purga = 1

Tabla 4.8: Parámetros de diseño de la linea de impulsión

| HG = | ALTURA ESTATICA | m | 331 |
|--------|-----------------|-----|---------------|
| V = | VELOCIDAD | m/s | |
| Vmax = | SEGUN EL RNE | m/s | 0.6 a 2.0 m/s |

Fuente: Elaboración propia

Proceso del cálculo de la bomba

$$Qb = Qmd * \frac{24}{N}$$

Dónde:

Qmd = caudal máximo diario (Lts/s)

N = número de horas de bombeo

$$Qb = 44.74 * \frac{24}{15} = 71.573 \ lt./s = 0.072 \ m^3/s$$

Cálculo del diámetro de tuberías:

$$D = 0.96 * \left(\frac{N}{24}\right)^{\frac{1}{4}} * (Qb^{0.45})$$

D = diámetro interior aproximado (m)

N = número de horas de bombeo al día

Qb = caudal de bombeo obtenido de la demanda horaria por persona

Calculando:

$$D = 0.96 * \left(\frac{15}{24}\right)^{\frac{1}{4}} * (0.072^{0.45}) = 0.2612 m = 10.28 pulg.$$

Ahora utilizaremos la fórmula de Bresse:

$$D = k * \sqrt{Qb}$$

Dónde:

K = Constante

D = Diámetro

Qb = Caudal de bombeo obtenido de la demanda horaria por persona

Calculando:

K = 1.1

$$D = 1.1 * \sqrt{0.072} = 0.2951 m = 11.62 pulg.$$

Después de haber hechos los cálculos se obtuvieron los siguientes, 10.28" y 11.62" por lo que se ha considerado un diámetro. comercial de 12"

Velocidad

$$V = 4 * \frac{Qb}{pi * Dc^2}$$

Dónde:

V = velocidad media del agua a través de la tubería

Dc = diámetro interior comercial de la sección

Qb = caudal de bombeo

$$V = 4 * \frac{0.072}{\pi * 0.118^2} = 1.64 \, m/s$$

Cálculo de la perdida de carga

Según el RNE, para la perdida de cargas unitaria, correspondiente a diámetros mayores a 2" se determinará por la fórmula de Hazen y Williams.

$$Hf = 10.674 * \frac{Q^{1.852}}{C^{1.852} * D^{4.86}} * L$$

Dónde:

Hf = Perdida de carga continua (m)

Q = Caudal de bombeo en (m3/s)

D = Diámetro interior en m = 0.152 m

C = coeficiente de Hazen y Williams

L = longitud del tramo en (m)

Procedemos a reemplazar los datos:

$$Hf = 10.674 * \frac{0.072^{1.852}}{150^{1.852} * 0.152^{4.86}} * 1887.958$$

$$Hf = 136.21 \, m$$

A continuación, realizaremos el cálculo de cargas por accesorio (perdidas):

Tabla 4.9: Perdida de carga por accesorio

| Accesorios | Cantidad | Valor k | |
|------------------|----------|---------|------|
| Entrada y salida | 2 | 0.50 | 1.00 |
| Codo de 22.5° | 3 | 0.10 | 0.30 |
| Codo de 45° | 2 | 0.24 | 0.48 |
| Codo de 90° | 2 | 0.45 | 0.90 |
| Válvula de aire | 1 | 0.29 | 0.29 |
| Válvula de purga | 1 | 2.00 | 2.00 |
| Total = | · | · | 4.97 |

Fuente: Elaboración propia

Cálculos para la potencia de la bomba

$$Potencia de la bomba = \frac{\gamma * Q * H}{75 * n}$$

Dónde:

 γ : Peso especifico del agua

Q =Caudal de bombeo

H = pérdida total de cargas

n = Eficiencia de la bomba

Calculando "n":

$$n = n_{bomba} * n_{motor}$$

$$n = 0.8 * 0.9 = 0.72$$

Calculando "H":

H = HG + hf + perdida de accesorios

H = 331 + 136.21 + 4.97

H = 472.18 m

Reemplazamos lo calculado:

Potencia de la bomba =
$$\frac{1000*0.072*472.21}{75*0.72}$$

Potencia de la bomba = 629.61 HP = 630 HP

4.4.2 Almacenamiento diseño del reservorio

El reservorio se encuentra en la cota 1117 m, por lo que se encuentra fijado para cumplir con los parámetros de diseño y poder garantizar que las presiones lleguen a los límites de servicio, para ello se proyectó el reservorio en la cota más alta posible, y la distribución sea por gravedad

Diseño hidráulico del reservorio:

Para proceder con el cálculo del volumen de almacenamiento del reservorio se tendrá en consideración lo siguiente:

- ✓ Calcular el volumen de regulación que será de abasto para la población beneficiaria.
- ✓ Siendo el caso no se considerará, el volumen contra incendio ya que la población actual no llega a los 10000 habitantes.
- ✓ Se calculará el volumen de reserva, para en casos de emergencia donde se presente alguna supresión del abastecimiento del agua potable.

Tabla 4.10: Datos para el diseño del reservorio

| DISEÑO DE RESERVORIO | | | | |
|---|-------|--------------------|--|--|
| Horas de funcionando | 15 | 6:00 am a 21.00 pm | | |
| Población actual 2020 | 5948 | habitantes | | |
| Densidad poblacional de acuerdo con el reglamento | 6 | hab./lote | | |
| Dotación conforme al reglamento | 200 | Lts/hab./día | | |
| Abastecimiento | 24 | horas | | |
| Periodo de diseño | 20 | años | | |
| Tasa de crecimiento | 2.50% | aritmético | | |
| Población futura al 2041 | 10800 | habitantes | | |
| Tasa de crecimiento | 1.05% | geométrico | | |
| Población futura al 2041 | 18934 | habitantes | | |
| caudal medio diario anual | 34.41 | Lts./s | | |
| Caudal máximo horario | 86.04 | Lts./s | | |
| Caudal máximo diario | 44.74 | Lts./s | | |
| Caudal de bombeo | 0.072 | m3/s | | |

Fuente: Elaboración propia

Volumen de regulación

$$Vreg = (0.25 * Q_{md} * 86400) * 1000$$

Dónde:

Vreg = volumen de regulación

Qmd = caudal máximo diario

$$Vreg = (0.25 * 44.74 * 86400) * 1000$$

$$Vreg = 966.00 m3$$

Volumen de reserva:

$$Vres = 0.10 * (V_{reg}) * 1000$$

Dónde:

Vres = volumen de reserva

Vreg = volumen de regulación

$$Vreg = 0.10 * (966.00) * 1000$$

$$Vres = 97.00 \text{ m}3$$

Volumen de total de reservorio:

Según reglamento nacional de edificaciones siendo una población mayor a 10000 habitantes se requerirá un volumen contra incendios para este caso se considerará un volumen de 50 m3

$$Vci = 50.00 \text{ m}3$$

Volumen de total de reservorio:

$$V_t = V_{reg} + V_{res} + Vci$$

$$Vt = 966.00 + 97.00 + 50.00 = 1113 \, m3 \cong 1200 m3$$

4.4.2.1 Predimensionamiento del reservorio circular

Consideraciones básicas para el Predimensionamiento:

$$F'c = 210 \, kg/cm^2$$

$$\gamma c = 2600 \, kg/m3$$

$$\gamma s = 1600 \, kg/m3$$

$$Fy = 4200 \, kg/cm^2$$

$$Qadm = 1.78 \ kg/m^2 = 17.80 \ tn/m^2$$

$$V = volumen del reservorio = 1100 m3$$

Asumiremos: h = 3.50 m

Altura de salida: hs = 0.10

Altura libre: a = 0.50 m

$$H = h + a + hs = 3.50 + 0.10 + 0.50 = 4.10$$

$$HT = H + E losa = 4.35$$

Calculamos el diámetro interior del reservorio (di):

$$V = \frac{pi * di^2}{4} * h$$

Despejando (di):

$$di = \sqrt{\frac{V*4}{pi*h}} = \sqrt{\frac{1200*4}{pi*3.50}} = 20.89 m$$

Optamos por: di = 21.00 m

Calculamos la flecha de la tapa (f):

$$f = \frac{1}{6} * di = \frac{1}{6} * 21.00 = 3.50 m$$

Calculamos el espesor de la pared (ep):

Para ello se considerarán los siguientes parámetros:

$$ep \ge \left(7 + \frac{2h}{100}\right)cm$$

$$h = 3.50 \text{ m}$$

Reemplazamos:

$$ep \ge 14.00 \ cm$$

De acuerdo con la normatividad:

$$ep \ge \frac{h}{12} cm$$

Reemplazando obtenemos lo siguiente:

$$ep \ge 29.17 cm$$

Seleccionamos $ep \ge 29.17 \ cm$ como espesor de la pared por lo que cumple con los criterios establecidos, por lo tanto tomaremos un valor de:

$$Ep = 30 cm$$
.

Calculamos el diámetro exterior del reservorio:

$$de = di + 2 * ep = 20.60$$

Calculamos el espesor de la losa del techo (et):

El espesor mínimo requerido es de 5 cm para las losas por lo que optamos por un espesor de:

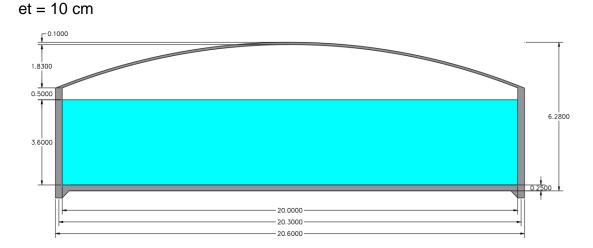


Figura 4.3: Proyección del reservorio

4.4.3 Cálculo de la línea de aducción y redes de distribución

Es conveniente mencionar que para poder diseñar la linea de aducción y las redes de distribución, se tuvo que acudir a las normas que en este caso menciona el RNE, dichas normas son la OS. 010, OS. 020, OS. 030, OS. 040 y la OS. 050 por lo que nos dan los criterios básicos de diseño.

Cálculo de la pendiente:

Teniendo las cotas del reservorio proyectado y de la captación y la longitud se procederá a calcular la pendiente:

Cota mayor = 1094.73 msnm.

Cota menor = 1048.94 msnm.

Longitud de la linea de aducción = 99

$$S = \frac{1094.73 - 1048.94}{99.00} = 0.46 = 46\%$$

$$S = \frac{1094.73 - 1048.94}{0.099} = 462.52 \, m/km$$

Cálculo del diámetro de tubería

Para el calculo se tomará el caudal máximo horario Q= 86.04 Lts. /seg.

$$Q = 0.0004264 * C * D^{2.63} * S^{0.54}$$

$$D = \sqrt[2.63]{\frac{86.04}{0.0004264 * 150 * 462.52^{0.54}}} = 4.390 \ pulg = 6 \ pulg = 168 \ mm$$

Para este caso el diámetro comercial es de 168 mm para el primer tramo, es preciso mencionar que este diámetro cumple con lo establecido en el reglamento.

4.4.3.1 Cálculos del método del algoritmo genético

Anteriormente en el marco teórico se mencionó conceptos básicos sobre este método, ahora bien seremos más explícitos con respecto al procedimiento de los cálculos, y como se desarrolla en las redes de distribución de agua potable.

Codificar el problema

Los habitantes o individuos serán representados mediante ciertos parámetros, dicho sea el caso será denominados genes que al ser agrupados se genera automáticamente un valor, conocido como cromosoma que a su vez adopta el nombre de Genotipo. Jhon Holland lo catalogó mediante valores binarios 0 y 1.

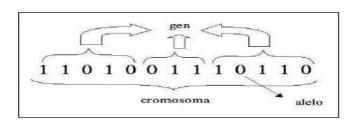


Figura 4.4: Individuo genético binario

Selección de la población:

Concerniente al tamaño de la población para este método es importante saber que al tener una población pequeña se tiene el riesgo de que el espacio de búsqueda no alcance a ser el adecuado, por otro lado al tener una población de gran tamaño puede haber con el excesivo costo computacional.

Población de inicio

En esta ocasión la población de inicio se escogerá de manera aleatoria a los individuos, para ello se creará su código genético. Dentro de los escasos

trabajos existentes sobre este método se coteja que la inicialización no aleatoria puede acelera la convergencia del algoritmo genético.

Operadores genéticos

Para poder ir de una generación a otra se tendrán en cuenta tres operadores genéticos fundamentales, los cuales son los siguientes: el de selección, cruzamiento, y mutación.

Selección:

Este operador tiene la particularidad de escoger, tal como se puede entender quien se reproduce y quienes no. Puesto que trata de seleccionar a los individuos más aptos para que se reproduzcan.

Cruzamiento:

La singularidad de este operador es que requiere de dos individuos, para generar otor par de individuos que heredan sus genes. Por ende nuevos cromosomas.

De un punto:

Fortuitamente se elige un único cruce entre los m-1 factibles siendo m el número de genes del cromosoma.

| PADRES | <u>HIJOS</u> |
|-----------|--------------|
| 0000 1111 | 0000 0000 |
| 1111 0000 | 1111 1111 |

Figura 4.5: cruzamiento de un punto

• De dos puntos:

Este operador se asemeja a la anterior, la única disimilitud es que se escoge dos puntos aleatoriamente.

| PADRES | HIJOS |
|------------|---------------------|
| 000 01 111 | 000 10 111 |
| 111 10 000 | 111 01 000 |

Figura 4.6: cruzamiento de dos puntos

Mutación:

En esta ocasión se aplica para cada hijo individualmente y consiste en la alteración aleatoria. Así mismo cada será expuesto a la mutación donde se modificará su información genética. La mutación consiste en la inversión de los valores de uno de sus cromosomas.

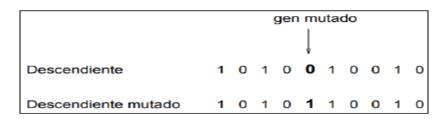


Figura 4.7: Mutación

A continuación se dará a conocer los cálculos respectivos

Tabla 4.11: cálculos del método del algoritmo genético

| CODIFICACIÓN | | 1 | MATRIZ | Z | |
|-----------------------|---|---|--------|---|------------------|
| 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 1 |
| 2 | 0 | 0 | 0 | 1 | 0 |
| 3 | 0 | 0 | 0 | 1 | 1 |
| 4 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0 |
| 5 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0 |
| 1 2 3 4 5 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0 |
| 7 | 0 | 0 | 1 | 1 | |
| 8 | 0 | 1 | 0 | 0 | 0 |
| 9 | 0 | 1 | 0 | 0 | 1 0 1 0 |
| 10 | 0 | 1 | 0 | 1 | 0 |
| 11 | 0 | 1 | 0 | 1 | 1 |
| 12 | 0 | 1 | 1 | 0 | 0 |
| 13 | 0 | 1 | 1 | 0 | 1 |
| 14 | 0 | 1 | 1 | 1 | 1 0 |
| 14 15 | 0 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| 16 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 17 | 1 | 0 | 0 | 0 | 1 |
| 18 | 1 | 0 | 0 | 1 | 1 0 1 |
| 19 | 1 | 0 | 0 | 1 | 1 |
| 20 | 1 | 0 | 1 | 0 | 0 |
| 21 | 1 | 0 | 1 | 0 | 1 |
| 22 | 1 | 0 | 1 | 1 | 0 |
| 23 | 1 | 0 | 1 | 1 | 0 1 0 |
| 24 | 1 | 1 | 0 | 0 | 0 |
| 25 | 1 | 1 | 0 | 0 | 1 |
| 26 | 1 | 1 | 0 | 1 | 0 |
| 27 | 1 | 1 | 0 | 1 | 1 |
| 28 | 1 | 1 | 1 | 0 | 1 0 |
| 29 | 1 | 1 | 1 | 0 | 1 |
| 30 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0 |
| 31 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0 |

Fuente: Elaboración propia

Tabla 4.12: Matriz población aleatoria

| | ORDEN | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |
|----------|-------|---|---|---|---|---|
| | 1 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 8 | 2 | 1 | 0 | 1 | 1 | 1 |
| NDWIDNOS | 3 | 1 | 1 | 0 | 1 | 0 |
| ⋛ | 4 | 1 | 0 | 1 | 0 | 0 |
| Z | 5 | 1 | 1 | 0 | 0 | 0 |
| | 6 | 1 | 0 | 1 | 1 | 1 |

Fuente: Elaboración propia

Tabla 4.13: Proceso de selección

| PROCESO DE S | ELECCI | ÓN | | | | |
|-----------------|--------|-----|------|------|--------|--|
| N° DE INDIVID | UOS | VAL | OR X | VALC | R f(x) | |
| 1 | | 2 | 4 | 5 | 76 | |
| 2 | | | 8 | E | 54 | |
| 3 | | 3 | 1 | 9 | 61 | |
| 4 | | 2 | 6 | 6 | 76 | |
| 5 | | 1 | 2 | 1. | 44 | |
| 6 | | 3 | 0 | 9 | 00 | |
| | | | | | | |
| | fmed | .55 | 3,5 | | | |
| f(x) mejor indi | viduo | 90 | 51 | | | |
| mejor indivi | duo | 3 | 1 | | | |
| | | | | | | |

Fuente: Elaboración propia

4.4.3.2 Cálculos del método del gradiente hidráulico

Para el cálculo se empleará como caudal Q = 86.04 lts./seg para las redes de distribución

$$Q = 0.0004264CD^{2.63} * S^{0.54}$$

$$D^{2.63} = \frac{86.04}{0.0004264 * 150 * 462.52^{0.54}} = 4.30 = 4.5 \ pulg.$$

Teniendo el diámetro para el tramo P-6 cumpliendo de esta manera con el diámetro mínimo que es de 1 pulg.

Tabla 4.14: Cálculo de diámetros

| ELEMENTO | LONGITUD (KM) | CAUDAL | DIÁMETRO INTERIOR |
|----------|------------------|--------|----------------------|
| P-1 | 0.026 | 86.04 | 9.272 |
| P-2 | 0.123 | 86.04 | 5.462 |
| P-3 | 1.593 | 86.04 | 3.158 |
| P-4 | 0.061 | 86.04 | 5.291 |
| P-5 | 0.095 | 86.04 | 4.387 |
| P-6 | 0.099 | 86.04 | 4.390 |
| P-7 | 0.031 | 86.04 | 4.567 |
| P-8 | 0.116 | 86.04 | 5.045 |
| P-9 | 0.031 | 86.04 | 5.048 |
| P-10 | 0.022 | 86.04 | 5.069 |
| P-11 | 0.072 | 86.04 | 5.623 |
| P-12 | 0.048 | 86.04 | 5.067 |
| P-13 | 0.079 | 86.04 | 5.720 |
| P-14 | 0.051 | 86.04 | 5.422 |
| P-15 | 0.074 | 86.04 | 5.531 |
| P-16 | 0.049 | 86.04 | 5.356 |
| P-17 | 0.077 | 86.04 | 5.300 |
| P-18 | 0.048 | 86.04 | 5.161 |
| P-19 | 0.063 | 86.04 | 5.554 |
| P-20 | 0.027 | 86.04 | 5.586 |
| P-21 | 0.074 | 86.04 | 5.190 |
| P-22 | 0.049 | 86.04 | 6.143 |
| P-23 | 0.059 | 86.04 | 5.145 |
| P-24 | 0.047 | 86.04 | 5.764 |
| P-25 | 0.045 | 86.04 | 5.147 |
| P-26 | 0.030 | 86.04 | 5.480 |
| P-27 | 0.029 | 86.04 | 8.939 |
| P-28 | 0.049 | 86.04 | 4.923 |
| P-29 | 0.027 | 86.04 | 5.557 |
| P-30 | 0.048 | 86.04 | 4.817 |
| P-31 | 0.042 | 86.04 | 5.460 |
| P-32 | 0.006 | 86.04 | 5.289 |
| P-33 | 0.047 | 86.04 | 4.623 |
| P-34 | 0.048 | 86.04 | 5.291 |
| P-35 | 0.048 | 86.04 | 4.568 |
| P-36 | 0.046 | 86.04 | 5.664 |
| P-37 | 0.002 | 86.04 | 5.611 |
| P-38 | 0.057 | 86.04 | 4.789 |
| P-39 | 0.048 | 86.04 | 5.437 |
| P-40 | 0.060 | 86.04 | 5.105 |
| P-41 | 0.050 | 86.04 | 5.141 |

| P-42 | 0.002 | 86.04 | 5.298 |
|------|-------|-------|--------|
| P-43 | 0.054 | 86.04 | 5.120 |
| P-44 | 0.047 | 86.04 | 4.962 |
| P-45 | 0.048 | 86.04 | 5.152 |
| P-46 | 0.054 | 86.04 | 5.135 |
| P-47 | 0.002 | 86.04 | 5.359 |
| P-48 | 0.047 | 86.04 | 5.019 |
| P-49 | 0.047 | 86.04 | 5.113 |
| P-50 | 0.050 | 86.04 | 5.762 |
| P-51 | 0.053 | 86.04 | 5.343 |
| P-52 | 0.047 | 86.04 | 4.953 |
| P-53 | 0.048 | 86.04 | 5.409 |
| P-54 | 0.049 | 86.04 | 6.236 |
| P-55 | 0.053 | 86.04 | 5.273 |
| P-56 | 0.047 | 86.04 | 4.965 |
| P-57 | 0.049 | 86.04 | 6.453 |
| P-58 | 0.049 | 86.04 | 5.955 |
| P-59 | 0.054 | 86.04 | 4.985 |
| P-60 | 0.048 | 86.04 | 4.802 |
| P-61 | 0.050 | 86.04 | 7.485 |
| P-62 | 0.051 | 86.04 | 5.758 |
| P-63 | 0.054 | 86.04 | 4.838 |
| P-64 | 0.046 | 86.04 | 4.583 |
| P-65 | 0.051 | 86.04 | 6.904 |
| P-66 | 0.049 | 86.04 | 5.775 |
| P-67 | 0.003 | 86.04 | 5.895 |
| P-68 | 0.030 | 86.04 | 4.849 |
| P-69 | 0.027 | 86.04 | 4.624 |
| P-70 | 0.003 | 86.04 | 10.483 |
| P-71 | 0.050 | 86.04 | 6.439 |
| P-72 | 0.045 | 86.04 | 4.570 |
| P-73 | 0.098 | 86.04 | 5.505 |
| P-74 | 0.095 | 86.04 | 5.064 |
| P-75 | 0.033 | 86.04 | 4.725 |
| P-76 | 0.097 | 86.04 | 5.178 |
| P-77 | 0.002 | 86.04 | 11.121 |
| P-78 | 0.094 | 86.04 | 5.478 |
| P-79 | 0.029 | 86.04 | 4.784 |
| P-80 | 0.096 | 86.04 | 5.439 |
| P-81 | 0.097 | 86.04 | 5.313 |
| P-82 | 0.029 | 86.04 | 4.556 |
| P-83 | 0.005 | 86.04 | 5.562 |
| P-84 | 0.100 | 86.04 | 5.749 |

| P-85 | 0.100 | 86.04 | 5.455 |
|-------|-------|-------|--------|
| P-86 | 0.033 | 86.04 | 4.983 |
| P-87 | 0.107 | 86.04 | 5.422 |
| P-88 | 0.096 | 86.04 | 5.567 |
| P-89 | 0.034 | 86.04 | 5.075 |
| P-90 | 0.113 | 86.04 | 5.503 |
| P-91 | 0.087 | 86.04 | 5.272 |
| P-92 | 0.026 | 86.04 | 4.662 |
| P-93 | 0.007 | 86.04 | 5.162 |
| P-94 | 0.052 | 86.04 | 4.835 |
| P-95 | 0.025 | 86.04 | 5.997 |
| P-96 | 0.045 | 86.04 | 4.697 |
| P-97 | 0.051 | 86.04 | 5.390 |
| P-98 | 0.006 | 86.04 | 4.988 |
| P-99 | 0.039 | 86.04 | 5.311 |
| P-100 | 0.048 | 86.04 | 5.140 |
| P-101 | 0.045 | 86.04 | 8.809 |
| P-102 | 0.007 | 86.04 | 5.587 |
| P-103 | 0.048 | 86.04 | 6.538 |
| P-104 | 0.085 | 86.04 | 5.601 |
| P-105 | 0.015 | 86.04 | 5.655 |
| P-106 | 0.040 | 86.04 | 5.114 |
| P-107 | 0.029 | 86.04 | 5.566 |
| P-108 | 0.083 | 86.04 | 5.771 |
| P-109 | 0.002 | 86.04 | 5.270 |
| P-110 | 0.098 | 86.04 | 5.214 |
| P-111 | 0.115 | 86.04 | 5.606 |
| P-112 | 0.117 | 86.04 | 5.295 |
| P-113 | 0.020 | 86.04 | 5.322 |
| P-114 | 0.046 | 86.04 | 4.684 |
| P-115 | 0.050 | 86.04 | 5.620 |
| P-116 | 0.046 | 86.04 | 4.430 |
| P-117 | 0.049 | 86.04 | 5.053 |
| P-118 | 0.045 | 86.04 | 4.343 |
| P-119 | 0.052 | 86.04 | 11.509 |
| P-120 | 0.051 | 86.04 | 5.126 |
| P-121 | 0.044 | 86.04 | 4.590 |
| P-122 | 0.050 | 86.04 | 5.597 |
| P-123 | 0.052 | 86.04 | 7.527 |
| P-124 | 0.050 | 86.04 | 4.861 |
| P-125 | 0.048 | 86.04 | 4.687 |
| P-126 | 0.049 | 86.04 | 5.495 |
| P-127 | 0.051 | 86.04 | 4.773 |

| P-128 | 0.019 | 86.04 | 4.519 |
|-------|-------|-------|-------|
| P-129 | 0.030 | 86.04 | 4.809 |
| P-130 | 0.021 | 86.04 | 6.325 |
| P-131 | 0.043 | 86.04 | 5.144 |
| P-132 | 0.027 | 86.04 | 5.560 |
| P-133 | 0.048 | 86.04 | 5.747 |
| P-134 | 0.058 | 86.04 | 5.725 |
| P-135 | 0.049 | 86.04 | 4.671 |
| P-136 | 0.052 | 86.04 | 7.221 |
| P-137 | 0.004 | 86.04 | 6.143 |
| P-138 | 0.021 | 86.04 | 4.544 |
| P-139 | 0.005 | 86.04 | 5.627 |
| P-140 | 0.021 | 86.04 | 4.500 |
| P-141 | 0.024 | 86.04 | 4.585 |
| P-142 | 0.009 | 86.04 | 5.780 |
| P-143 | 0.056 | 86.04 | 6.356 |
| P-144 | 0.056 | 86.04 | 6.092 |
| P-145 | 0.044 | 86.04 | 5.488 |
| P-146 | 0.021 | 86.04 | 4.560 |
| P-147 | 0.048 | 86.04 | 5.507 |
| P-148 | 0.047 | 86.04 | 4.725 |
| P-149 | 0.015 | 86.04 | 4.854 |
| P-150 | 0.023 | 86.04 | 4.948 |
| P-151 | 0.015 | 86.04 | 4.864 |
| P-152 | 0.009 | 86.04 | 4.915 |
| P-153 | 0.006 | 86.04 | 5.171 |
| P-154 | 0.050 | 86.04 | 4.612 |
| P-155 | 0.050 | 86.04 | 5.265 |
| P-156 | 0.020 | 86.04 | 5.253 |
| P-157 | 0.055 | 86.04 | 4.604 |
| P-158 | 0.058 | 86.04 | 5.107 |
| P-159 | 0.051 | 86.04 | 5.396 |
| P-160 | 0.049 | 86.04 | 4.658 |
| P-161 | 0.058 | 86.04 | 4.576 |
| P-162 | 0.058 | 86.04 | 5.064 |
| P-163 | 0.030 | 86.04 | 5.600 |
| P-164 | 0.030 | 86.04 | 5.220 |
| P-165 | 0.052 | 86.04 | 9.185 |
| P-166 | 0.050 | 86.04 | 5.538 |
| P-167 | 0.052 | 86.04 | 4.593 |
| P-168 | 0.049 | 86.04 | 4.577 |
| P-169 | 0.050 | 86.04 | 4.740 |
| P-170 | 0.050 | 86.04 | 4.686 |

| P-171 | 0.100 | 86.04 | 6.482 |
|-------|-------|-------|--------|
| P-172 | 0.002 | 86.04 | 2.452 |
| P-173 | 0.054 | 86.04 | 4.712 |
| P-174 | 0.051 | 86.04 | 5.795 |
| P-175 | 0.050 | 86.04 | 4.722 |
| P-176 | 0.048 | 86.04 | 4.390 |
| P-177 | 0.050 | 86.04 | 4.372 |
| P-178 | 0.050 | 86.04 | 7.102 |
| P-179 | 0.050 | 86.04 | 4.920 |
| P-180 | 0.050 | 86.04 | 5.815 |
| P-181 | 0.050 | 86.04 | 4.708 |
| P-182 | 0.046 | 86.04 | 5.124 |
| P-183 | 0.050 | 86.04 | 5.393 |
| P-184 | 0.050 | 86.04 | 5.093 |
| P-185 | 0.050 | 86.04 | 4.611 |
| P-186 | 0.049 | 86.04 | 5.136 |
| P-187 | 0.050 | 86.04 | 5.353 |
| P-188 | 0.050 | 86.04 | 5.361 |
| P-189 | 0.050 | 86.04 | 6.271 |
| P-190 | 0.052 | 86.04 | 4.965 |
| P-191 | 0.038 | 86.04 | 4.412 |
| P-192 | 0.050 | 86.04 | 5.653 |
| P-193 | 0.050 | 86.04 | 5.272 |
| P-194 | 0.053 | 86.04 | 4.641 |
| P-195 | 0.037 | 86.04 | 4.397 |
| P-196 | 0.050 | 86.04 | 6.297 |
| P-197 | 0.050 | 86.04 | 5.356 |
| P-198 | 0.049 | 86.04 | 10.596 |
| P-199 | 0.054 | 86.04 | 4.471 |
| P-200 | 0.038 | 86.04 | 4.489 |
| P-201 | 0.050 | 86.04 | 6.110 |
| P-202 | 0.051 | 86.04 | 5.360 |
| P-203 | 0.052 | 86.04 | 4.493 |
| P-204 | 0.039 | 86.04 | 4.309 |
| P-205 | 0.049 | 86.04 | 5.211 |
| P-206 | 0.052 | 86.04 | 5.836 |
| P-207 | 0.050 | 86.04 | 4.568 |
| P-208 | 0.039 | 86.04 | 4.283 |
| P-209 | 0.051 | 86.04 | 5.021 |
| P-210 | 0.051 | 86.04 | 5.538 |
| P-211 | 0.051 | 86.04 | 5.002 |
| P-212 | 0.039 | 86.04 | 4.562 |
| P-213 | 0.049 | 86.04 | 5.832 |

| P-214 | 0.052 | 86.04 | 6.625 |
|-------|-------|-------|--------|
| P-215 | 0.048 | 86.04 | 5.789 |
| P-216 | 0.003 | 86.04 | 5.037 |
| P-217 | 0.051 | 86.04 | 5.070 |
| P-218 | 0.047 | 86.04 | 5.321 |
| P-219 | 0.046 | 86.04 | 4.537 |
| P-220 | 0.045 | 86.04 | 6.188 |
| P-221 | 0.039 | 86.04 | 4.523 |
| P-222 | 0.002 | 86.04 | 7.698 |
| P-223 | 0.047 | 86.04 | 6.421 |
| P-224 | 0.039 | 86.04 | 4.662 |
| P-225 | 0.003 | 86.04 | 7.030 |
| P-226 | 0.012 | 86.04 | 5.513 |
| P-227 | 0.070 | 86.04 | 10.765 |
| P-228 | 0.059 | 86.04 | 5.269 |
| P-229 | 0.024 | 86.04 | 6.461 |
| P-230 | 0.028 | 86.04 | 9.956 |
| P-231 | 0.039 | 86.04 | 4.830 |
| P-232 | 0.020 | 86.04 | 7.959 |
| P-233 | 0.019 | 86.04 | 6.228 |
| P-234 | 0.040 | 86.04 | 4.729 |
| P-235 | 0.030 | 86.04 | 5.975 |
| P-236 | 0.017 | 86.04 | 5.863 |
| P-237 | 0.041 | 86.04 | 4.579 |
| P-238 | 0.027 | 86.04 | 7.659 |
| P-239 | 0.039 | 86.04 | 4.523 |
| P-240 | 0.017 | 86.04 | 6.072 |
| P-241 | 0.016 | 86.04 | 5.570 |
| P-242 | 0.017 | 86.04 | 6.303 |
| P-243 | 0.046 | 86.04 | 4.418 |
| P-244 | 0.046 | 86.04 | 6.128 |
| P-245 | 0.046 | 86.04 | 4.367 |
| P-246 | 0.046 | 86.04 | 8.463 |
| P-247 | 0.045 | 86.04 | 4.703 |
| P-248 | 0.063 | 86.04 | 6.102 |
| P-249 | 0.022 | 86.04 | 5.137 |
| P-250 | 0.044 | 86.04 | 5.076 |
| P-251 | 0.023 | 86.04 | 5.681 |
| P-252 | 0.049 | 86.04 | 4.913 |
| P-253 | 0.049 | 86.04 | 8.331 |
| P-254 | 0.051 | 86.04 | 4.898 |
| P-255 | 0.051 | 86.04 | 8.887 |
| P-256 | 0.043 | 86.04 | 4.988 |

| P-257 | 0.029 | 86.04 | 6.328 |
|-------|-------|-------|--------|
| P-258 | 0.064 | 86.04 | 5.159 |
| P-259 | 0.049 | 86.04 | 5.272 |
| P-260 | 0.042 | 86.04 | 4.860 |
| P-261 | 0.048 | 86.04 | 5.397 |
| P-262 | 0.069 | 86.04 | 4.935 |
| P-263 | 0.052 | 86.04 | 5.195 |
| P-264 | 0.048 | 86.04 | 6.251 |
| P-265 | 0.109 | 86.04 | 4.887 |
| P-266 | 0.094 | 86.04 | 5.474 |
| P-267 | 0.049 | 86.04 | 9.073 |
| P-268 | 0.104 | 86.04 | 5.188 |
| P-269 | 0.099 | 86.04 | 5.714 |
| P-270 | 0.040 | 86.04 | 5.694 |
| P-271 | 0.049 | 86.04 | 7.895 |
| P-272 | 0.100 | 86.04 | 5.618 |
| P-273 | 0.098 | 86.04 | 5.567 |
| P-274 | 0.112 | 86.04 | 5.603 |
| P-275 | 0.053 | 86.04 | 13.321 |
| P-276 | 0.051 | 86.04 | 14.502 |
| P-277 | 0.050 | 86.04 | 10.865 |
| P-278 | 0.051 | 86.04 | 5.819 |
| P-279 | 0.049 | 86.04 | 4.834 |
| P-280 | 0.050 | 86.04 | 5.184 |

Fuente: Elaboración propia

Cálculos de los nodos

Densidad por lote: 6 habitantes por lote

$$Qi = Qp * Pi$$

Dónde:

Qi = caudal en el nudo "i" l/s

Qp = caudal unitario poblacional

Para lo cual:

$$Qp = \frac{Qt}{Pt}$$

Dónde:

Qt = caudal máximo horario

Pt = población total del proyecto

Pi = población de área de influencia del nudo

$$Qp = \frac{86.04}{10800} = 0.0079$$

$$Qi = 0.007 * 6 = 4.22 l/s$$

Tabla 4.15: Cálculo de NODOS

| NODOS | CAUDAL |
|-------|--------|
| N-1 | 6.00 |
| N-2 | 5.00 |
| N-3 | 4.00 |
| N-4 | 5.00 |
| N-5 | 5.00 |
| N-6 | 4.2 |
| N-7 | 1.00 |
| N-8 | 6.00 |
| N-9 | 3.00 |
| N-10 | 2.00 |
| N-11 | 4.00 |
| N-12 | 6.00 |
| N-13 | 2.00 |
| N-14 | 3.00 |
| N-15 | 5.00 |
| N-16 | 6.00 |
| N-17 | 6.00 |
| N-18 | 1.00 |
| N-19 | 5.00 |
| N-20 | 5.00 |
| N-21 | 1.00 |
| N-22 | 3.00 |
| N-23 | 4.00 |
| N-24 | 5.00 |
| N-25 | 3.00 |
| N-26 | 4.00 |
| N-27 | 1.00 |
| N-28 | 3.00 |
| N-29 | 5.00 |
| N-30 | 1.00 |

| N-31 | 6.00 |
|------|------|
| N-32 | 1.00 |
| N-33 | 5.00 |
| N-34 | 3.00 |
| N-35 | 5.00 |
| N-36 | 6.00 |
| N-37 | 4.00 |
| N-38 | 2.00 |
| N-39 | 2.00 |
| N-40 | 2.00 |
| N-41 | 1.00 |
| N-42 | 3.00 |
| N-43 | 2.00 |
| N-44 | 5.00 |
| N-45 | 1.00 |
| N-46 | 3.00 |
| N-47 | 2.00 |
| N-48 | 5.00 |
| N-49 | 1.00 |
| N-50 | 1.00 |
| N-51 | 5.00 |
| N-52 | 3.00 |
| N-53 | 5.00 |
| N-54 | 3.00 |
| N-55 | 1.00 |
| N-56 | 6.00 |
| N-57 | 5.00 |
| N-58 | 2.00 |
| N-59 | 2.00 |
| N-60 | 1.00 |
| N-61 | 1.00 |
| N-62 | 1.00 |
| N-63 | 2.00 |
| N-64 | 5.00 |
| N-65 | 2.00 |
| N-66 | 1.00 |
| N-67 | 5.00 |
| N-68 | 1.00 |
| N-69 | 1.00 |
| N-70 | 6.00 |
| N-71 | 2.00 |
| N-72 | 3.00 |
| N-73 | 1.00 |

| N-74 | 6.00 |
|-------|------|
| N-75 | 6.00 |
| N-76 | 5.00 |
| N-77 | 3.00 |
| N-78 | 6.00 |
| N-79 | 4.00 |
| N-80 | 1.00 |
| N-81 | 1.00 |
| N-82 | 3.00 |
| N-83 | 4.00 |
| N-84 | 5.00 |
| N-85 | 6.00 |
| N-86 | 4.00 |
| N-87 | 1.00 |
| N-88 | 3.00 |
| N-89 | 2.00 |
| N-90 | 3.00 |
| N-91 | 5.00 |
| N-92 | 3.00 |
| N-93 | 3.00 |
| N-94 | 1.00 |
| N-95 | 2.00 |
| N-96 | 4.00 |
| N-97 | 6.00 |
| N-98 | 4.00 |
| N-99 | 6.00 |
| N-100 | 1.00 |
| N-101 | 1.00 |
| N-102 | 3.00 |
| N-103 | 5.00 |
| N-104 | 4.00 |
| N-105 | 1.00 |
| N-106 | 2.00 |
| N-107 | 3.00 |
| N-108 | 4.00 |
| N-109 | 2.00 |
| N-110 | 1.00 |
| N-111 | 6.00 |
| N-112 | 6.00 |
| N-113 | 2.00 |
| N-114 | 5.00 |
| N-115 | 3.00 |
| N-116 | 3.00 |

| N-117 | 6.00 |
|-------|------|
| N-118 | 6.00 |
| N-119 | 1.00 |
| N-120 | 2.00 |
| N-121 | 2.00 |
| N-122 | 1.00 |
| N-123 | 6.00 |
| N-124 | 6.00 |
| N-125 | 6.00 |
| N-126 | 4.00 |
| N-127 | 5.00 |
| N-128 | 1.00 |
| N-129 | 6.00 |
| N-130 | 1.00 |
| N-131 | 6.00 |
| N-132 | 1.00 |
| N-133 | 1.00 |
| N-134 | 6.00 |
| N-135 | 3.00 |
| N-136 | 4.00 |
| N-137 | 4.00 |
| N-138 | 4.00 |
| N-139 | 4.00 |
| N-140 | 6.00 |
| N-141 | 6.00 |
| N-142 | 2.00 |
| N-143 | 3.00 |
| N-144 | 4.00 |
| N-145 | 6.00 |
| N-146 | 2.00 |
| N-147 | 3.00 |
| N-148 | 2.00 |
| N-149 | 1.00 |
| N-150 | 3.00 |
| N-151 | 3.00 |
| N-152 | 6.00 |
| N-153 | 4.00 |
| N-154 | 5.00 |
| N-155 | 1.00 |
| N-156 | 6.00 |
| N-157 | 6.00 |
| N-158 | 4.00 |
| N-159 | 2.00 |

| N-160 | 5.00 |
|-------|------|
| N-161 | 4.00 |
| N-162 | 1.00 |
| N-163 | 1.00 |
| N-164 | 2.00 |
| N-165 | 3.00 |
| N-166 | 2.00 |
| N-167 | 2.00 |
| N-168 | 6.00 |
| N-169 | 1.00 |
| N-170 | 3.00 |
| N-171 | 4.00 |
| N-172 | 4.00 |
| N-173 | 1.00 |
| N-174 | 6.00 |
| N-175 | 3.00 |
| N-176 | 1.00 |
| N-177 | 1.00 |
| N-178 | 3.00 |
| N-179 | 6.00 |
| N-180 | 6.00 |
| N-181 | 6.00 |
| N-182 | 3.00 |
| N-183 | 1.00 |
| N-184 | 6.00 |
| N-185 | 5.00 |
| N-186 | 5.00 |
| N-187 | 4.00 |
| N-188 | 6.00 |
| N-189 | 3.00 |
| N-190 | 2.00 |
| N-191 | 2.00 |
| N-192 | 4.00 |
| N-193 | 3.00 |
| N-194 | 1.00 |
| N-195 | 3.00 |
| N-196 | 6.00 |
| N-197 | 4.00 |
| N-198 | 5.00 |
| N-199 | 5.00 |
| N-200 | 2.00 |
| N-201 | 5.00 |
| N-202 | 4.00 |

| A Company of the Comp | |
|--|------|
| N-203 | 5.00 |
| N-204 | 2.00 |
| N-205 | 5.00 |
| N-206 | 2.00 |
| N-207 | 2.00 |
| N-208 | 6.00 |
| N-209 | 3.00 |
| N-210 | 6.00 |
| N-211 | 4.00 |
| N-212 | 4.00 |
| N-213 | 1.00 |
| N-214 | 2.00 |
| N-215 | 1.00 |
| N-216 | 5.00 |
| N-217 | 5.00 |

Fuente: elaboración propia

4.4.4 Modelamiento en el software WaterCAD

En primer lugar para hacer el trazado de las redes de distribución se hicieron mediante el civil 3D, en base al plano de lotización se procede a realizar el tendido de las tuberías y nodos de agua potable.

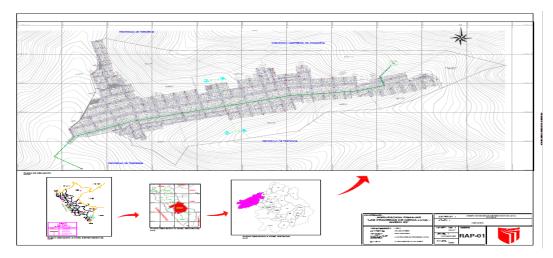


Figura 4.8: Tendido de las redes de distribución de agua potable

Luego se cambia la extensión del archivo de DWG. a DXF para poder después exportarlo al programa WaterCAD y este pueda reconocerlos, finalmente obtener los resultados esperados desde un inicio.

Configurar el WaterCAD

Uno d los primeros pasos a realizar es dar un nombre al archivo, así mismo el nombre del ingeniero encargado en la realización del proyecto:

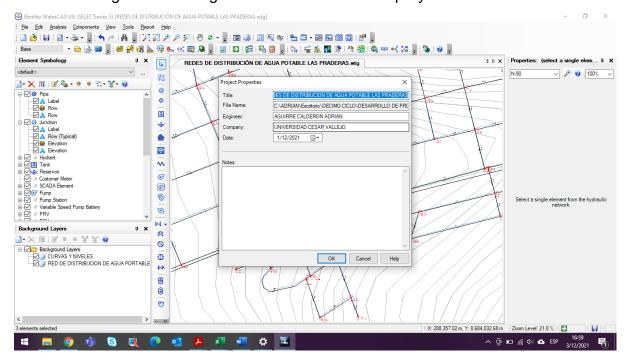


Figura 4.9: configuración inicial del WaterCAD

Luego se procede a realizar la configuración de las unidades, dicho esto se realiza en la pestaña Tools, en el aparto de options, también se puede modificar la letra "j" Juction que en español es nodo a la letra "N" entro otros más.

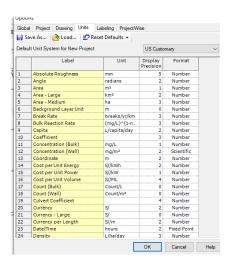


Figura 4.10: configuración de unidades y etiquetas

| Global Project Dra | wing | Units | Labeling | Project' | Wise | | | |
|--------------------|------|-------|----------------|----------|--------|--------|----------------|------|
| 🔜 Save As 🚵 L | oad. | 🗷 | Reset | | | | | |
| | On | Next | Increment | Prefix | Digits | Suffix | Preview | |
| Pipe | | 282 | | p. | _ | Sullix | P-282 | |
| Junction . | | 218 | | N- | 1 | | P-202 N-218 | |
| Customer Meter | V | | . | CU- | | | N-218 CU-1 | |
| SCADA Element | V | 1 | | SF- | 1 | | SF-1 | |
| | | | | | 1 | | | |
| Hydrant | V | 1 | | H- | 1 | | H-1 | |
| Tank | ¥ | 2 | | RES- | 1 | | RES-2 | |
| Reservoir | V | 2 | | CAP- | 1 | | CAP-2 | |
| Periodic Head-Flow | 7 | 1 | | PER- | 1 | | PER-1 | |
| Pump | V | 2 | - - | BOM- | 1 | | BOM-2 | |
| Variable Speed Pu | ¥ | 1 | | VSPB- | 1 | | VSPB-1 | |
| Turbine | V | 1 | | TBN- | 1 | | TBN-1 | |
| PRV | V | 1 | | VRP- | 1 | | VRP-1 | |
| PSV | V | 1 | | PSV- | 1 | | PSV-1 | |
| PBV | V | 1 | | PBV- | 1 | | PBV-1 | |
| FCV | V | 1 | 1 | FCV- | 1 | | FCV-1 | |
| TCV | V | 1 | 1 | TCV- | 1 | | TCV-1 | |
| GPV | V | 1 | 1 | GPV- | 1 | | GPV-1 | |
| Valve With Linear | V | 1 | 1 | VLA- | 1 | | VLA-1 | |
| Check Valve | ¥ | 1 | 1 | CV- | 1 | | CV-1 | |
| Orifice Between Pi | V | 1 | 1 | OR- | 1 | | OR-1 | |
| Discharge To Atm | V | 1 | 1 | D2A- | 1 | | D2A-1 | |
| Surge Tank | V | 1 | 1 | ST- | 1 | | ST-1 | |
| Hydropneumatic T | ¥ | 1 | 1 | HT- | 1 | | HT-1 | |
| Air Valve | V | 1 | 1 | AV- | 1 | | AV-1 | |
| Surge Valve | V | 1 | 1 | SV- | 1 | | SV-1 | |
| Rupture Disk | V | 1 | 1 | RD- | 1 | | RD-1 | |
| | | | | | OK | | Cancel | Help |

En tercer lugar se realiza la integración del archivo DXF al entorno de WaterCAD y realizar el diseño esto también incluye las curvas y niveles de la zona de estudio.

Figura 4.11: insertar las curvas y niveles y la topología de diseño

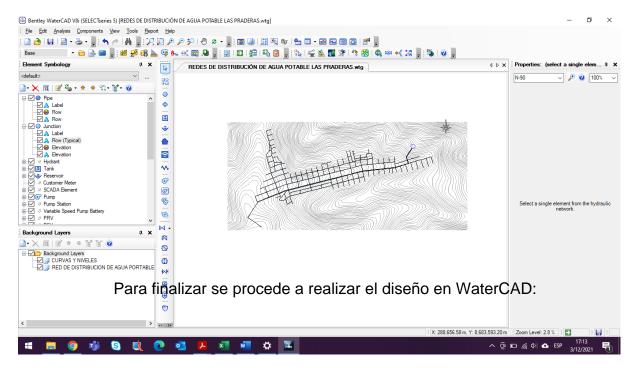
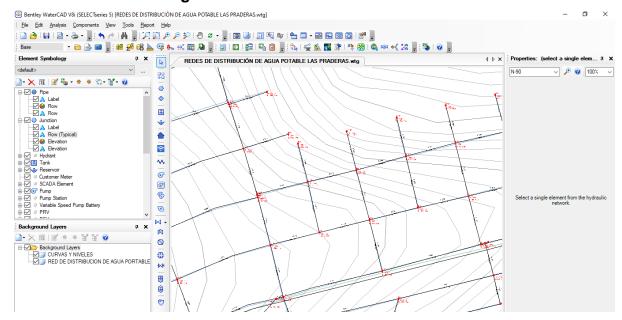


Figura 4.12: diseño de redes de distribución



4.5 Presupuesto referencial del diseño de redes de distribución de agua potable

Para elaborar el presupuesto del diseño de redes de distribución de agua potable se utilizó el programa S10 costos y presupuestos. Posteriormente se utilizaron revistas, tiendas online entre otros que se tomaron como referencia para los costos de materiales, mano de obra requerida para la realización de cada partida.

Tabla 4.13: Presupuesto de la red de distribución (método del algoritmo genético)

Presupuesto

Presupuesto 1101001 DISEÑO DE REDES DE DISTRIBUCIÓN DE AGUA POTABLE MEDIANTE METODOLOGIAS CONVENCIONALES -

AGRUPACIÓN LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA - LIMA 2021

Cliente AGRUPACIÓN FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA Costo 02/12/2021

Lugar LIMA - HUAROCHIRI - SAN ANTONIO

| Ítem | Descripción | Und | Metrado | Precio S/. | Parcial S/. |
|-------------|---|------|---------|------------|-------------|
| 01 | OBRAS PROVISIONALES | • | | | |
| 01.01 | CARTEL DE IDENTIIFICACIÓN DE LA OBRA DE 3.60 x 7.20 | und | 1.00 | 2162.00 | 2162.00 |
| 01.02 | BAÑO PORTATIL STANDARD | glb | 2.00 | 490.00 | 980.00 |
| 01.03 | CASETA DE GUARDIANIA Y ALMACEN | glb | 1.00 | 4500.00 | 4500.00 |
| 01.04 | SEÑALIZACION DE SEGURIDAD TEMPORAL | und | 1.00 | 3689.13 | 3689.13 |
| 01.05 | MOVILIZACION Y DESMOVILIZACION DE EQUIPOS Y MAQUINARIAS | glb | 1.00 | 1200.00 | 1200.00 |
| 02 | SISTEMA DE RED DE AGUA POTABLE | | | | |
| 02.01 | SISTEMA DE BOMBEO DE AGUA POTABLE | | | | |
| 02.01.01 | OBRAS CIVILES EN CASETA DE BOMBEO | gbl. | 1.00 | 10315.00 | 10315.00 |
| 02.01.02 | SUMINISTRO E INSTALACION DE BOMBA | gbl. | 1.00 | 5000.00 | 5000.00 |
| 02.02 | LINEA DE INPULSION DE AGUA POTABLE | | | | |
| 02.02.01 | OBRAS PRELIMINARES | | | | |
| 02.02.01.01 | LIMPIEZA DEL TERRENO MANUAL | m2 | 886.36 | 1.21 | 1072.50 |
| 02.02.01.02 | TRAZO Y REPLANTEO | m2 | 886.36 | 82.59 | 73204.47 |
| 02.02.02 | MOVIMIENTO DE TIERRAS | | | | |
| 02.02.02.01 | EXCAVACION DE ZANJAS CON EQUIPO HASTA 1.50 M | m3 | 1329.54 | 283.66 | ####### |
| 02.02.02.02 | REFINE Y NIVELACION DE ZANJAS PARA TUBERIAS | m | 1266.23 | 2.20 | 2785.71 |
| 02.02.02.03 | CAMA DE APOYO PARA TUBERIAS H = 0.10 M | m2 | 1266.23 | 7.42 | 9395.43 |
| 02.02.02.04 | RELLENO COMPACTADO DE ZANJAS H = 1.40 PROFUNDIDAD | m3 | 633.12 | 49.30 | 31212.82 |
| 02.02.02.05 | ELIMINACION DE MATERIAL EXCEDENTE DM=25 km | m3 | 1196.59 | 19.88 | 23788.21 |
| 02.02.03 | SUMINISTRO E INSTALACION DE TUBERIAS | | | | |
| 02.02.03.01 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TUBERIA PVC 6" | m | 1266.23 | 261.24 | ####### |
| 02.02.04 | SUMINISTRO E INSTALACION DE ACCESORIOS | | | | |
| 02.02.04.01 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE CODO 22.5° PVC 6" | und | 6.00 | 34.91 | 209.46 |
| 02.02.04.02 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE CODO 45° PVC 6" | und | 3.00 | 34.91 | 104.73 |

| 02.02.04.03 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE CODO 90° PVC 6" | und | 2.00 | 34.91 | 69.82 |
|----------------|---|-----|---------|-----------|----------|
| 02.02.05 | VALVULA DE AIRE | | | | |
| 02.02.05.01 | OBRAS CIVILES PARA VALVULA DE AIRE | glb | 1.00 | 2013.00 | 2013.00 |
| 02.02.05.02 | SUMINISTRO E INSTALACION DE VALVULA DE AIRE 6°/ INCENDIO ACCESORIO | glb | 1.00 | 640.00 | 640.00 |
| 02.02.05.03 | SUMINISTRO E INSTALACION DE TAPA METALICA DE 0.60 x 0.60 M e = 1/8" | und | 1.00 | 331.00 | 331.00 |
| 02.02.06 | VALVULA DE PURGA | | | | |
| 02.02.06.01 | OBRAS CIVILES PARA VALVULA DE PURGA | glb | 1.00 | 2082.00 | 2082.00 |
| 02.02.06.02 | SUMINISTRO E INSTALACION DE ACCESORIOS DE VALVULA DE PURGA 6º/ INCENDIO ACCESORIO | glb | 1.00 | 532.60 | 532.60 |
| 02.02.06.03 | SUMINISTRO E INSTALACION DE TAPA METALICA DE 0.60 x 0.60 M e = $1/8^{\circ}$ | und | 1.00 | 331.00 | 331.00 |
| 02.03 | RESERVORIOS PROYECTADO (RAP) V=300 M3 | | | | |
| 02.03.01 | RESERVORIOS PROYECTADO (RAP) V=300 M3 | | | | |
| 02.03.01.01 | RESERVORIO PROYECTADO (RAP) V=300 m3 | glb | 1.00 | 228243.00 | ####### |
| 02.03.02 | CUARTO DE VALVULAS | | | | |
| 02.03.02.01 | VALVULA DE ENTRADA Y SALIDA | glb | 1.00 | 43479.00 | 43479.00 |
| 02.03.03 | INSTALACIONES HIDRAULICAS | | | | |
| 02.03.03.01 | SUMINISTRO E INSTALACION DE ACCESORIOS DE ENTRADA Y SALIDA | glb | 1.00 | 4600.00 | 4600.00 |
| 02.04 | LINEA DE ADUCCION Y RED DE DISTRIBUCIÓN | | | | |
| 02.04.01 | RED PRINCIPAL | | | | |
| 02.04.01.01 | OBRAS PRELIMINARES | | | | |
| 02.04.01.01.01 | TRAZO Y REPLANTEO | m2 | 1403.78 | 82.59 | ####### |
| 02.04.01.01.02 | LIMPIEZA DEL TERRENO CON EQUIPO | m2 | 1403.78 | 1.21 | 1698.57 |
| 02.04.01.02 | MOVIMIENTO DE TIERRAS | | | | |
| 02.04.01.02.01 | EXCAVACION MANUAL EN TERRENO SEMIGRAVOSO DE $0.60 \times 1.20 \text{ m}$ | m3 | 1010.72 | 283.66 | ###### |
| 02.04.01.02.02 | REFINE Y NIVELACION DE FONDO PARA ZANJAS DE 0.60 x 1.20 M P/TUBERIA | m | 1403.78 | 5.57 | 7819.05 |
| 02.04.01.02.03 | CAMA DE APOYO PARA TUBERIAS CON MATRIAL DE PRESTAMO E=0.10 m | m2 | 842.27 | 7.42 | 6249.64 |
| 02.04.01.02.04 | PRIMER RELLENO COMPACTADO CON MATERIAL DE PRESTAMO H=0.40 m | m3 | 336.91 | 34.83 | 11734.58 |
| 02.04.01.02.05 | SEGUNDO RELLENO COMPACTADO CON MATERIAL DE PRESTAMO H=0.70 m | m3 | 589.59 | 36.28 | 21390.33 |
| 02.04.01.02.06 | ELIMINACION DE DESMONTE CON CARGADOR Y VOLQUETES | m3 | 1196.59 | 19.88 | 23788.21 |
| 02.04.01.03 | SUMINISTRO E INSTALACION DE TUBERIAS | | | | |
| 02.04.01.03.01 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TUBERIA PVC SP 4" | m | 52.07 | 58.87 | 3065.36 |
| 02.04.01.03.02 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TUBERIA PVC SP 3" | m | 109.23 | 56.02 | 6119.06 |
| 02.04.01.03.03 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TUBERIA PVC SP 2 1/2" | m | 40.27 | 102.30 | 4119.62 |
| 02.04.01.03.04 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TUBERIA PVC SP 1 1/4" | m | 303.91 | 43.04 | 13080.29 |
| 02.04.01.03.05 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TUBERIA PVC SP 1" | m | 898.30 | 28.35 | 25466.81 |
| 02.04.01.04 | SUMINISTRO E INSTALACION DE ACCESORIOS | | | | |
| 02.04.01.04.01 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE CODO 22.5° PVC 4" | und | 1.00 | 15.99 | 15.99 |
| 02.04.01.04.02 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE CODO 90° PVC 2 1/2" | und | 1.00 | 10.02 | 10.02 |
| 02.04.01.04.03 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE CODO 90° PVC 1" (33mm) | und | 4.00 | 9.67 | 38.68 |
| 02.04.01.04.04 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE CODO 22.5° PVC 1 1/4" (42mm) | und | 1.00 | 11.27 | 11.27 |
| 02.04.01.04.05 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE CODO 22.5° PVC 1" (33mm) | und | 4.00 | 9.67 | 38.68 |
| 02.04.01.04.06 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TEE PVC 3" (88mm) | und | 2.00 | 24.61 | 49.22 |
| 02.04.01.04.07 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TEE PVC 1 1/4" (42mm) | und | 3.00 | 18.21 | 54.63 |
| 02.04.01.04.08 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TEE PVC 1" (33mm) | und | 1.00 | 12.87 | 12.87 |
| 02.04.01.04.09 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TEE DOBLE PVC 2" (60mm) | und | 1.00 | 23.51 | 23.51 |

| 02.04.01.04.10 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TEE DOBLE PVC 1" (33mm) | und | 3.00 | 16.82 | 50.46 |
|----------------|---|---------|------------|---------------|-------------------------|
| 02.04.01.04.11 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TAPON PVC 1" (33mm) | und | 15.00 | 10.87 | 163.05 |
| 02.04.01.04.12 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE REDUCCION PVC 114 x 88 mm | und | 1.00 | 19.85 | 19.85 |
| 02.04.01.04.13 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE REDUCCION PVC 88 x 60 mm | und | 2.00 | 18.79 | 37.58 |
| 02.04.01.04.14 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE REDUCCION PVC 88 x 73 mm | und | 1.00 | 18.19 | 18.19 |
| 02.04.01.04.15 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE REDUCCION PVC $60~\mathrm{x}$ 42 mm | und | 2.00 | 15.79 | 31.58 |
| 02.04.01.04.16 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE REDUCCION PVC $60~\mathrm{x}$ 33 mm | und | 3.00 | 16.69 | 50.07 |
| 02.04.01.04.17 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE REDUCCION PVC 42 x 33 mm | und | 6.00 | 11.89 | 71.34 |
| 02.04.01.04.18 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE REDUCCION PVC 73 x 60 mm | und | 1.00 | 18.59 | 18.59 |
| 02.04.01.05 | PRUEBA HIDRAULICA | | | | |
| 02.04.01.05.01 | PRUEBA HIDRAULICA Y DESINFECCION PARA RED DE AGUA POTABLE | m | 1403.78 | 2.15 | 3018.13 |
| 02.05 | VALVULA DE CONTROL | | | | |
| 02.05.01 | OBRAS CIVILES PARA VALVULA DE CONTROL | glb | 1.00 | 1389.00 | 1389.00 |
| 02.05.02 | SUMINISTRO E INSTALACION DE VALVULAS COMPUERTAS | glb | 1.00 | 512.25 | 512.25 |
| 02.05.03 | SUMINISTRO E INSTALACION DE TAPA METALICA DE 0.60 x 0.60 M e = 1/8° | und | 1.00 | 331.00 | 331.00 |
| 02.06 | CAMARA ROMPE PRESION | | | | |
| 02.06.01 | OBRAS CIVILES DE CAMARAS ROMPE PRESION | glb | 1.00 | 1369.50 | 1369.50 |
| 02.06.02 | SUMINISTRO E INSTALACION DE ACCESORIOS DE CAMARA ROMPE PRESION | glb | 1.00 | 512.00 | 512.00 |
| 02.06.03 | SUMINISTRO E INSTALACION DE TAPA METALICA DE 0.60 x 0.60 M e = 1/8° | und | 1.00 | 331.00 | 331.00 |
| 02.07 | CONEXIONES DOMICILIARIAS | | | | |
| 02.07.01 | MOVIMIENTO DE TIERRAS | | | | |
| 02.07.01.01 | EXCAVACION DE ZANJA EN TERRENO | m3 | 134.30 | 187.14 | 25132.90 |
| 02.07.01.02 | REFINE Y NIVELACION DE FONDO DE ZANJA DE TUBERIA | m | 479.65 | 3.98 | 1909.01 |
| 02.07.01.03 | CAMA DE APOYO PARA TUBERIA CON MATERIAL DE PRESTAMO E = $0.10~\text{m}$ | m2 | 191.86 | 7.42 | 1423.60 |
| 02.07.01.04 | PRIMER RELLENO COMPACTADO DE ZANJA CON MATERIAL DE PRESTAMO E = 0.30 m | m3 | 57.60 | 34.83 | 2006.21 |
| 02.07.01.05 | SEGUNDO RELLENO CON MATERIAL DE PRESTAMO E= 030 m | m3 | 57.50 | 36.28 | 2086.10 |
| 02.07.01.06 | ELIMINACION DE DESMONTE CON CARGADOR Y VOLQUETES | m3 | 1196.59 | 19.88 | 23788.21 |
| 02.07.02 | SUMINISTRO E INSTALACION DE TUBERIAS | | | | |
| 02.07.02.01 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TUBERIA PVC SP 3/4" | m | 479.65 | 5.84 | 2801.16 |
| 02.07.03 | SUMINISTRO E INSTALACION DE ACCESORIOS | | | | |
| 02.07.03.01 | CONEXION DOMICILIARIA DE AGUA POTABLE TUBERIA PVC SP 3/4" | m | 197.00 | 380.00 | 74860.00 |
| 02.07.03.02 | PRUEBA HIDRAULICA | m | 479.65 | 2.15 | 1031.25 |
| | COSTO DIRECTO GASTOS | | | | 1830255.54 256235.78 |
| | GENERALES (14%) UTILIDADES (10%) | | | | 183025.55 |
| | SUBTOTAL | | | | 2269516.87 |
| | IGV (18%) | | | == | 408513.04 |
| | TOTAL DEL PRESUPUESTO | | | | 2678029.91 |
| | Table 4.14: Procupueste de la red. | aictrib | uaián /mát | sda dal aradi | onto |

Tabla 4.14: Presupuesto de la red distribución (método del gradiente hidráulico)

Presupuesto

DISEÑO DE REDES DE DISTRIBUCIÓN DE AGUA POTABLE MEDIANTE METODOLOGIAS CONVENCIONALES - AGRUPACIÓN LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA - LIMA 2021 Presupuesto 1101001

Costo al Cliente AGRUPACIÓN FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA 02/12/2021

Lugar LIMA - HUAROCHIRI - SAN ANTONIO

| _ugu. | LIMA - HOARCOTIINI - GAR ARTORIO | | | | |
|-------------|---|------|---------|------------|-------------|
| Item | Descripción | Und. | Metrado | Precio S/. | Parcial S/. |
| 01 | OBRAS PROVISIONALES | | | | |
| 01.01 | CARTEL DE IDENTIIFICACIÓN DE LA OBRA DE 3.60 x 7.20 | und | 1.00 | 2162.00 | 2162.00 |
| 01.02 | BAÑO PORTATIL STANDARD | glb | 2.00 | 490.00 | 980.00 |
| 01.03 | CASETA DE GUARDIANIA Y ALMACEN | glb | 1.00 | 4500.00 | 4500.00 |
| 01.04 | SEÑALIZACION DE SEGURIDAD TEMPORAL | und | 1.00 | 3689.13 | 3689.13 |
| 01.05 | MOVILIZACION Y DESMOVILIZACION DE EQUIPOS Y MAQUINARIAS | glb | 1.00 | 1200.00 | 1200.00 |
| 02 | SISTEMA DE RED DE AGUA POTABLE | | | | |
| 02.01 | SISTEMA DE BOMBEO DE AGUA POTABLE | | | | |
| 02.01.01 | OBRAS CIVILES EN CASETA DE BOMBEO | gbl. | 1 | 10315.00 | 10315.00 |
| 02.01.02 | SUMINISTRO E INSTALACION DE BOMBA | gbl. | 1 | 5000.00 | 5000.00 |
| 02.02 | LINEA DE INPULSION DE AGUA POTABLE | | | | |
| 02.02.01 | OBRAS PRELIMINARES | | | | |
| 02.02.01.01 | LIMPIEZA DEL TERRENO MANUAL | m2 | 886.36 | 4.37 | 3873.39 |
| 02.02.01.02 | TRAZO Y REPLANTEO | m2 | 886.36 | 82.59 | 73204.47 |
| 02.02.02 | MOVIMIENTO DE TIERRAS | | | | |
| 02.02.02.01 | EXCAVACION DE ZANJAS CON EQUIPO HASTA 1.50 M | m3 | 1329.54 | 283.66 | 5674.83 |
| 02.02.02.02 | REFINE Y NIVELACION DE ZANJAS PARA TUBERIAS | m | 1266.23 | 2.20 | 2785.71 |
| 02.02.02.03 | CAMA DE APOYO PARA TUBERIAS H = 0.10 M | m2 | 1266.23 | 7.42 | 9395.43 |
| 02.02.02.04 | RELLENO COMPACTADO DE ZANJAS H = 1.40 PROFUNDIDAD | m3 | 633.12 | 49.30 | 31212.82 |
| 02.02.02.05 | ELIMINACION DE MATERIAL EXCEDENTE DM=25 km | m3 | 1196.59 | 39.06 | 46738.81 |
| 02.02.03 | SUMINISTRO E INSTALACION DE TUBERIAS | | | | |
| 02.02.03.01 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TUBERIA PVC 6" | m | 1266.23 | 261.24 | 330789.93 |
| 02.02.04 | SUMINISTRO E INSTALACION DE ACCESORIOS | | | | |
| 02.02.04.01 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE CODO 22.5° PVC 6" | und | 6.00 | 34.91 | 209.46 |
| 02.02.04.02 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE CODO 45° PVC 6" | und | 3.00 | 34.91 | 104.73 |
| 02.02.04.03 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE CODO 90° PVC 6" | und | 2.00 | 34.91 | 69.82 |
| 02.02.05 | VALVULA DE AIRE | | | | |
| 02.02.05.01 | OBRAS CIVILES PARA VALVULA DE AIRE | glb | 1.00 | 2013.00 | 2013.00 |
| 02.02.05.02 | SUMINISTRO E INSTALACION DE VALVULA DE AIRE 6º/ INCENDIO ACCESORIO | glb | 1.00 | 640.00 | 640.00 |
| 02.02.05.03 | SUMINISTRO E INSTALACION DE TAPA METALICA DE $0.60 \times 0.60 \text{ M}$ e = $1/8$ " | und | 1.00 | 331.28 | 331.28 |
| 02.02.06 | VALVULA DE PURGA | | | | |
| 02.02.06.01 | OBRAS CIVILES PARA VALVULA DE PURGA | glb | 1.00 | 2082.00 | 2082.00 |
| 02.02.06.02 | SUMINISTRO E INSTALACION DE ACCESORIOS DE VALVULA DE PURGA 6º/ INCENDIO ACCESORIO | glb | 1.00 | 532.60 | 532.60 |
| 02.02.06.03 | SUMINISTRO E INSTALACION DE TAPA METALICA DE $0.60 \times 0.60 \text{ M}$ e = $1/8^{\circ}$ | und | 1.00 | 331.28 | 331.28 |
| 02.03 | RESERVORIOS PROYECTADO (RAP) V=300 M3 | | | | |
| 02.03.01 | RESERVORIOS PROYECTADO (RAP) V=300 M3 | | | | |
| 02.03.01.01 | RESERVORIO PROYECTADO (RAP) V=300 m3 | glb | 1.00 | 228243.00 | 228243.00 |
| 02.03.02 | CUARTO DE VALVULAS | | | | |
| 02.03.02.01 | VALVULA DE ENTRADA Y SALIDA | glb | 1.00 | 43479.00 | 43479.00 |

| 02.03.03 | INSTALACIONES HIDRAULICAS | | | | |
|-------------------------------|---|-----|---------|---------|-----------|
| 02.03.03.01 | SUMINISTRO E INSTALACION DE ACCESORIOS DE ENTRADA Y SALIDA | glb | 1.00 | 4600.00 | 4600.00 |
| 02.04 | LINEA DE ADUCCION Y RED DE DISTRIBUCIÓN | 9.~ | | .000.00 | .000.00 |
| 02.04.01 | RED PRINCIPAL | | | | |
| 02.04.01.01 | OBRAS PRELIMINARES | | | | |
| 02.04.01.01.01 | TRAZO Y REPLANTEO | m2 | 373.80 | 82.59 | 30872.14 |
| 02.04.01.01.02 | LIMPIEZA DEL TERRENO CON EQUIPO | m2 | 373.80 | 4.37 | 1633.51 |
| 02.04.01.02 | MOVIMIENTO DE TIERRAS | | | | |
| 02.04.01.02.01 | EXCAVACION MANUAL EN TERRENO SEMIGRAVOSO DE 0.60 x 1.20 m | m3 | 223.80 | 283.66 | 63483.11 |
| 02.04.01.02.02 | REFINE Y NIVELACION DE FONDO PARA ZANJAS DE 0.60 x 1.20 M P/TUBERIA | m | 474.72 | 5.57 | 2644.19 |
| 02.04.01.02.03 | CAMA DE APOYO PARA TUBERIAS CON MATRIAL DE PRESTAMO E=0.10 m | m2 | 1978.00 | 7.42 | 14676.76 |
| 02.04.01.02.04 | PRIMER RELLENO COMPACTADO CON MATERIAL DE PRESTAMO $H=0.40~\mathrm{m}$ | m3 | 1186.80 | 34.83 | 41336.24 |
| 02.04.01.02.05 | SEGUNDO RELLENO COMPACTADO CON MATERIAL DE PRESTAMO H=0.70 m | m3 | 202.80 | 36.28 | 7357.58 |
| 02.04.01.02.06 02.04.01.03 | ELIMINACION DE DESMONTE CON CARGADOR Y VOLQUETES SUMINISTRO E INSTALACION DE TUBERIAS | m3 | 841.05 | 39.06 | 32851.41 |
| 02.04.01.03.01 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TUBERIA PVC SP 3" | m | 212.00 | 56.02 | 11876.24 |
| 02.04.01.03.02 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TUBERIA PVC SP 2 1/2" | m | 51.00 | 102.30 | 5217.30 |
| 02.04.01.03.03 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TUBERIA PVC SP 2" | m | 41.00 | 66.62 | 2731.42 |
| 02.04.01.03.04 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TUBERIA PVC SP 1 1/2" | m | 159.00 | 59.20 | 9412.80 |
| 02.04.01.03.05 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TUBERIA PVC SP 1" | m | 159.00 | 28.35 | 4507.65 |
| 02.04.01.04 | SUMINISTRO E INSTALACION DE ACCESORIOS | | | | |
| 02.04.01.04.01 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE CODO 90° PVC 3" | und | 3.00 | 11.22 | 33.66 |
| 02.04.01.04.02 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE CODO 90° PVC 2 1/2" | und | 2.00 | 10.72 | 21.44 |
| 02.04.01.04.03 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE CODO 90° PVC 33mm (1°) | und | 1.00 | 8.27 | 8.27 |
| 02.04.01.04.04 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TEE PVC 88mm (3°) | und | 2.00 | 23.22 | 46.44 |
| 02.04.01.04.05 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TEE PVC 33mm (1°) | und | 3.00 | 10.47 | 31.41 |
| 02.04.01.04.06 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TEE DOBLE PVC 33mm (1°) | und | 2.00 | 25.42 | 50.84 |
| 02.04.01.04.07 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TEE DOBLE PVC 88mm (3°) | und | 1.00 | 14.42 | 14.42 |
| 02.04.01.04.08 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE REDUCCION PVC 88 x 73 mm | und | 1.00 | 11.52 | 11.52 |
| 02.04.01.04.09 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE REDUCCION PVC 88 x 33 mm | und | 1.00 | 13.52 | 13.52 |
| 02.04.01.04.10 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE REDUCCION PVC 73 x 33 mm | und | 1.00 | 11.72 | 11.72 |
| 02.04.01.04.11 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE REDUCCION PVC 73 x 48 mm | und | 1.00 | 15.82 | 15.82 |
| 02.04.01.04.12 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE REDUCCION PVC 48 x 33 mm | und | 1.00 | 10.82 | 10.82 |
| 02.04.01.05 | PRUEBA HIDRAULICA | | | | |
| 02.04.01.05.01 | PRUEBA HIDRAULICA Y DESINFECCION PARA RED DE AGUA POTABLE | m | 623.00 | 2.15 | 1339.45 |
| 02.05 | VALVULA DE CONTROL | | | | |
| 02.05.01 | OBRAS CIVILES PARA VALVULA DE CONTROL | glb | 1.00 | 1389.00 | 1389.00 |
| 02.05.02 | SUMINISTRO E INSTALACION DE VALVULAS COMPUERTAS | glb | 1.00 | 512.25 | 512.25 |
| 02.05.03 | SUMINISTRO E INSTALACION DE TAPA METALICA DE $0.60 \times 0.60 \text{ M}$ e = $1/8^{\circ}$ | und | 1.00 | 331.28 | 331.28 |
| 02.06 | CAMARA ROMPE PRESION | | | | |
| 02.06.01 | OBRAS CIVILES DE CAMARAS ROMPE PRESION | glb | 1.00 | 1689.00 | 1689.00 |
| 02.06.02 | SUMINISTRO E INSTALACION DE ACCESORIOS DE CAMARA ROMPE PRESION | glb | 1.00 | 967.00 | 967.00 |
| 02.06.03 02.07 | SUMINISTRO E INSTALACION DE TAPA METALICA DE 0.60 x 0.60 M e = 1/8° RAMAL CONDOMINIAL | und | 1.00 | 331.28 | 331.28 |
| | OBRAS PRELIMINARES | | | | |
| 02.07.01 | LIMPIEZA DEL TERRENO MANUAL | m? | 1724.00 | A 27 | 7533.88 |
| 02.07.01.01 | | m2 | 1724.00 | 4.37 | |
| 02.07.01.02 | TRAZO Y REPLANTEO | m2 | 1724.00 | 82.59 | 143706.60 |

| 02.07.02 | SUMINISTRO E INSTALACION DE TUBERIAS | | | | |
|-------------|--|-----|---------|-------|------------|
| 02.07.02.01 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TUBERIA PVC SP 3/4" | m | 1724.00 | 14.70 | 25342.80 |
| 02.07.03 | SUMINISTRO E INSTALACION DE ACCESORIOS | | | | |
| 02.07.03.01 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE CODO 90° PVC 3/4" | und | 32.00 | 6.97 | 223.04 |
| 02.08 | CONEXIONES DOMICILIARIAS | | | | |
| 02.08.01 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE TUBERIA PVC DE 1/2" PARA CONEXIONES DOMICILIARIAS | m | 126.00 | 12.17 | 1533.42 |
| 02.08.02 | PRUEBA HIDRAULICA | m | 126.00 | 2.15 | 270.90 |
| | COSTO DIRECTO | | | | 1598338.86 |
| | GASTOS GENERALES | | | | 223767.44 |
| | (14%) UTILIDADES (10%) | | | _ | 159833.89 |
| | SUBTOTAL | | | | 1981940.18 |
| | IGV (18%) | | | | 356749.23 |
| | | | | === | ======= |
| | TOTAL DEL PRESUPUESTO | | | | 2338689.42 |

Fuente: Elaboración propia

Ahora bien después de haber realizado el presupuesto para ambos métodos, se hace un comparativo de ambos, para analizar quien esta en mejor situación.

Tabla 4.15: Comparación del presupuesto de los métodos

| | Re | des de distribución de agua potable (método del algoritmo genético) | | es de distribución de agua potable létodo del gradiente hidráulico) |
|-------------|----|--|----|--|
| Presupuesto | S/ | 2,678,029.91 | S/ | 2,338,689.42 |

Fuente: Elaboración propia

El costo de ejecución de las redes de distribución de agua potable empleando se obtuvo lo siguiente; el método e la gradiente hidráulico tiene un 12.67% menos del presupuesto a comparación del método del algoritmo genético.

V. DISCUSIÓN

Discusión 1:

Se tuvo como objetivo diseñar las redes de distribución de agua potable en la Agrupación las Praderas de Media Luna, el cual inicio con los cálculos hidráulicos y posteriormente se realizó el modelamiento en WaterCAD los cálculos hidráulicos comenzaron con la topografía, esto nos sirvió para determinar las curvas y niveles dela zona además de saber con cuanta pendiente cuenta, luego con el estudio de suelos luego de haber hecho las calicatas y sus ensayos respectivos nos dio a conocer el tipo de suelo que hay en la zona de estudio fue aceptable para hacer el diseño.

Luego se procedió a diseñar la línea de impulsión que en este caso comenzó desde la captación mediante un punto de agua cercano a la agrupación, después se diseñó reservorio el cual nos dio de una capacidad de 1100 m3, la bomba y las redes de distribución de agua potable siendo muy primordial para poder determinar el periodo de tiempo para este caso es de 20 años.

Discusión 2:

A partir de los cálculos hechos de se puede afirmar que la hipótesis sobre si influye considerablemente en el diseño hidráulico la aplicación del método del algoritmo genético y el método del gradiente hidráulico ya que son influyentes en los cálculos de las tuberías con lo tiene bastante semejanza con lo que dice Bach. Quispe (2020)respecto al método del gradiente hidráulico, el diseño de un sistema de distribución de agua, definido en términos de enlaces (tuberías, bombas, válvulas) y nodos una vez que se proporciona su estructura topológica (p. 23). respecto al método del gradiente hidráulico.

De igual forma Pereya e.t (2016), por su parte considera que este método, son de clase evolutivos, además de utilizar una población inicial de habitantes, donde su esencia tiene una base en la supervisión del más apto (p. 44). En referencia al método del algoritmo genético, si bien se asemeja lo mencionado por el autor, según mi punto vista no sería conveniente aplicar este método.

Discusión 3:

Con respecto a la hipótesis hecho sobre el comparativo económico de ambos métodos se logró hacer para ambos métodos un presupuesto el cual nos dará como referencia un estimado de cuanto se invertiría aplicando cada método, en este caso la diferencia de ambos esta en el costo final del presupuesto que ha simple vista, haciendo un análisis el método del gradiente hidráulico tiene un 12.67%menos que el otro método.

VI. CONCLUSIONES

- 1.- Como primera conclusión se puede decir que el método del gradiente hidráulico tiene una Intervención considerable, ya que al emplear el caudal máximo horario de 86.04 l/s se pudo calcular el diámetro de las tubería P-6 de la línea de aducción que resulto siendo 4.5 pulg y de manera similarmente se calculó los demás diámetros, de esta manera se pudo diseñar las redes de distribución de agua potable ya que no solo se ve reflejado en él, sino también al momento de realizar el presupuesto dándonos una mejor optimización en los costos.
- 2.- Se ha llegado a la conclusión que el método del algoritmo genético no tiene tanta influencia en las redes de distribución como se esperaba ya que no presenta muchos cálculos al momento de hacer las redes de diseño.
- 3.- El análisis económico hecho para ambos métodos demuestra que el método del gradiente hidráulico tiene un costo del presupuesto en 12.67%, menos a comparación del método del algoritmo genético, esto indica que hay una amplia diferencia entre ambos con respecto al presupuesto y que sería más conveniente ejecutar el método del gradiente hidráulico

VII. RECOMENDACIONES

En esta investigación se pudo aplicar dos métodos el de la gradiente hidráulico y el algoritmo genético, pero no son los únicos métodos utilizables para este tipo de diseño hay más, uno de ellos es el método de la sectorización, el sistema condominio que resultan aun eficientes y económicamente también.

Como es de esperarse al cabo de unos años la población tendrá un crecimiento, pueda que sea según lo planteado por los métodos aplicados o no, cual fuese el caso llegado a este límite se tendrá que hacer diversas pruebas, para determinar si aún está dentro de lo calculado.

Programas como el WaterCAD o el WaterGEMS son de mucha utilidad al momento de hacer el modelamiento hidráulico de las redes de distribución, debido a que nos da la facilidad de generar tablas con los cálculos, visualizar las presiones negativas y corregirlos si los hubiera es por ello que lo recomiendo a los futuros colegas.

REFERENCIAS

- agua, B. A. (2021). Conceptos básicos de hidráulica.
- agua, C. n. (2021). Manual de agua potable, diseño de Redes de Distribución. Mexico.
- Alvaro, B. R. (2012). *Libro texto: Costos y Presupuestos.* Mexico : Instituto tecnologico TEPIC.
- Arcos Imbachi, D. M. (2010). Validez y confiabilidad del intrumento calidad de vida versión familiar en español. Bogotá D.C.: Universidad Nacional de Colombia.
- Ayamamani Garcia, N. P. (2018). Mejoramiento de la eficiencia hidráulica de la red de distribución de agua potable en la zona Rinconada Juliaca por el metodo de la sectorización. Puno.
- Bach. Chuquicondor Arroyo, S. (2019). *Mejoramiento del servicio de agua potable en ele caserio Alto Huayabo, San Miguel de el Faique Huancabamba, Piura, Enero 2019*. Piura.
- Bach. Quispe Garcia, E. H. (2020). Desempeño entre el método de gradiente hidráulico y el método de perturbación para el análisis de redes de abastecimiento de agua. Huancavelica.
- Baquero Alba, D. C. (2019). Modelación computacional del comportamiento hidráulico del golpe de ariete en una almenara y en una camara de quiebre de presión. Bogotá D.C.
- Campaña Quisaguano, J. L., & Ortega Quiñonez, W. M. (2016). Evaluación de la red de distribución de agua potable para determinar perdidas y fugas de la urbanización del Canton Rumiñahui. Quito.
- CARBAJAL NAVEZ, F. E. (2020). Evaluación de diseño de un sistema de agua potable en el caserio de munday, Distrito de Carabamba, Provincia de Julcan, La Libertad. Trujillo, Perú.
- Carrasco Díaz, S. (2006). *Metodologia de la investigación: pautas metodológicas para diseñar y elaborar el proyecto de investigación .* Lima: San marcos.
- Dra. Baena Paz, G. (2014). *Metdologia de la investigación: serie integral por competencias*. México: Grupo editorial patria.
- Figueroa, R., Solís, C., & Cabrera, A. (2021). *Metodologías tradicionales vs. Metodologías ágiles.* Loja .
- Flores Delgadillo, L. (2010). *Manual de Procedimientos Analíticos*. México: Instituto de geología.
- Flores Garcia, I. A. (2019). Aplicación del algoritmo genético para el cálculo del diámetro de las tuberías de una red de distribución de agua potable en el distrito de Tarapoto 2018. Tarapoto Perú.
- Gámez Morales, W. R. (2015). *Texto basico autoformativo de topografía general.*Managua, Nicaragua: Universidad Nacional Agraria.
- Gerencia, I. d. (2006). RNE: Norma OS.050 Redes de distribución de agua para consumo humano. Lima.

- Gomez Bastar, S. (2012). *Metodología de la investigación.* Mexico: Red tercer milenio.
- Hernandez Sampieri, R., Fernández Collado, C., & Baptista Lucio, P. (2014). *Metodología de la investigación .* Mexico: Mc Graw Hill Education.
- HUANCAHUARI, R., & MONTERO, M. (22 de 04 de 2018). REPOSITORIO DE LA UNIVERSIDAD CESAR VALLEJO. Obtenido de REPOSITORIO DE LA UNIVERSIDAD CESAR VALLEJO: https://hdl.handle.net/20.500.12692/41846
- INEI. (2006). Glosario básico de términos estadisticos . Lima: Centrode edición del INEI.
- Luis, A. G. (2020). *Tecnicas e instrumentos de investigación científica*. Arequipa: Enfoques consulting EIRL.
- Mejia Mejia, E. (2005). Técnicas e instrumentos de investigación . Lima: UNMSM.
- Ministerio de vivienda, c. y. (2006). RNE: Norma OS.050 Redes de distribución de agua para consumo humano. Lima.
- Mogollón Rivas, D. J. (2017). Estudio de la probabilidad de rotura en abastecimientos urbanos con la ayuda de modelos estadísticos e hidráulicos. Estrategias de renovación de activos. Valencia.
- Molia, R. (1987). *tuberias en las redes de distribución*. Madrid, España: EOI Escuela de Negocios.
- Moliá, R. (2021). Redes de distribución. Madrid: EOI Escuela de negocios.
- Montesinos, M. P., García Guzmán, A., & Ayuso, J. L. (2021). *Optimizacion de redes de distribución de agua utilizando un Algoritmo Genético*. Córdova, España: Universidad de Córdova.
- Mott, R. (2006). Mecánica de fluidos. Mexico: Pearson educación.
- Mott, R. L., & Untender, J. A. (2015). *Mecánica de fluidos.* México: Pearson education.
- Natalia, M. G. (2014). Diseño optimizado de rede sde distribución de agua potable que incluyan bombeo. Bogotá D.C.
- Ñaupas Paitan, H., Valdivia Dueñas, M. R., Palacios Vilela, J. J., & Romero Delgado, H. E. (2018). Metodología de la investigación: cuantitativa cualitativa y redacción de la tesis. Bogotá: Ediciones de la U.
- Olivos Lara, O. E. (2014). Modelo tecnico economico para la toma de desiciones de renovación en redes secundarias de agua potable en la zona norte de Lima. Lima.
- Oseda Gago, D. (2013). Programa experimental "vida" del desarrollo de actitudes y su influencia en la sostenibilidad ambiental en estudiantes de la universidad privada de Huancayo, 2011. Lima: Universidad Nacional de Educación Enrique Guzmán y Valle.
- Paz Vergara, Y. E. (2018). Mejoramoento del sistema de abastecimiento de agua potable para un servicio de calidad en el Centro Poblado Araya Grande, Provincia de Barranca. Huacho, Perú: Universidad Nacional José Faustino Sanchez Carrión.

- Pereya, D., Pandolfi, D., & Villagra, A. (2016). Diseño y optimización de redes de distribución de agua utilizando algoritmos genéticos. Santa Cruz.
- POZOS ESTRADA, O., FUENTES, O., SÁNCHEZ, A., RODAL, E., & DE LUNA, F. (2017). ANALISIS DE EFECTOS DEL AIRE ATRAPADO EN TRANSITORIOS HIDRÁULICOS EN ACUEDUCTOS DE BOMBEOS. REVISTA INTERNACIONAL DE MÉTODOS NUMÉRICOS PARA CÁLCULO Y DISEÑO DE INGENIERIA, 11.
- Prudencio Arenas, J. R. (2015). Modelo de simulación de lineas de conducción e inpulsion del sistema de abastecimiento de agua potable en la ciudad de Cerro de Pasco. Cerro de Pasco: Universidad Alcides Carrion.
- Rocha Felices, A. (2007). Hidraulica de tuberias y canales .
- Salazar López, S. (2009). Tratamientode aguas resisduales por medio de lagunas de estabilización para poblaciones de 2000 a 30000 habitantes en ele Estado de Durango. Veracruz: Universidad Veracruzana.
- salud, O. m. (2005). *Guía para el diseño de redes de distribución en sistemas* rurales de abastecimiento de agua . Lima: Centro panamericano de ingenieria sanitaria y ciencias del ambiente .
- Sánchez Carlessi, H., Reyes Romero, C., & Mejia Sáenz, K. (2018). *Manual de términos en investigación científica, tecnológica y humanística*. Santiago de Surco: Universidad Ricardo Palma.
- Suay Belenguer, J. M. (2008). *Conceptos basicos de hidráulica para bomberos.*Alicante.
- Surita Gil, L. E. (2020). Análisis del sistema de la red de distribución de agua, usando EPANET en áreas rurales. Lima.
- Tamayo y Tamayo, M. (2004). El proceso de la investigación científica . Mexico: Limusa.
- Torres Guerra, F. M. (2019). Comportamiento hidraulico de flujos y mejoramiento en redes de distribución de agua potable, distrito San Marcos Región Ancash 2019. Lima.
- USMP. (2019). *Metodología de la investigación: manual del estudiante.* Santa Anita: Universidad san martin de porres .
- Vargas Biesuz, B. E. (2014). Topicos de inferencia estadistica: el método inductivo y el problema del tamaño de la muestra. *Instituto de investigación en ciencias economicas y financieras Universidad la salle Bolivia*, 7.

ANEXOS

Anexo 1: Matriz de consistencia

Título: Diseño de redes de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales - Agrupación Las Praderas de Media Luna - Lima 2021

| PROBLEMA | OBJETIVOS | HIPÓTESIS | VARIABLES | DIMENSIONES | INDICADORES | MÉTODO |
|---|--|---|---|--|--|--|
| PROBLEMA GENERAL: ¿De qué forma se implementaría el diseño de redes de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales, Agrupación Las Praderas de Media Luna, Lima 2021? PROBLEMAS ESPECÍFICOS: | Diseñar las redes de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales, Agrupación Las Praderas de Media Luna, Lima 2021 | El diseño de redes de distribución de | | | | MÉTODO: Asimismo, Tamayo (2004) menciona que el método científico consiste en el proceso para mostrar las limitantes donde se presentan circunstancias definidas, por lo que se caracterizan principalmente siendo tentativo, constatable y teniendo un estricto razonamiento y la contemplación práctica. (p.28) TIPO DE INVESTIGACIÓN: Aplicada De acuerdo con, Baena (2014) tiene en cuenta que consiste en examinar debidamente el enigma designado a la acción, de tal manera proyectar eficazmente la investigación de esta manera se pueda someter en los |
| ¿Qué tan optimo será el método de la gradiente hidráulica en el diseño de redes de distribución de agua potable mediante metodologías | de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales, Agrupación Las | diseño de redes de distribución de agua potable mediante metodologías | V1: Metodologías | D1: Método de la Gradiente hidráulica | I1: Comportamiento hidráulico I2: Conductividad hidráulica | hechos. (p.11) NIVEL: Explicativo Seguidamente, Hernández e.t (2014) considera que el nivel aplicativo va desde la descripción básica de los conceptos o fenómenos que tienden a |
| convencionales, Agrupación Las Praderas de Media Luna, Lima 2021? ¿De qué forma influye el método del algoritmo genético en el diseño de redes | Praderas de Media Luna, Lima 2021 Determinar si que el método del algoritmo genético influye en el diseño de redes de distribución de agua potable mediante | Praderas de Media Luna, Lima 2021 El método del algoritmo genético es un | convencionales | D2: Método Algoritmo Genético | I1: Tuberías (calidad) I2: Optimización de las redes de distribución I3: Diámetros | tener relación entre conceptos, por lo que, tienden a argumentar el origen de los sucesos e imperfecciones tanto apariencias físicas como sociales. (p.95) DISEÑO: No experimental corte transversal |
| de distribución de agua potable mediante metodologías | metodologías convencionales, Agrupación Las Praderas de Media Luna, | de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales, Agrupación Las Praderas de Media Luna, Lima 2021 | | D3:Comparativo económico | I1: Presupuesto I2: Análisis de los costos del | De esta manera, Carrasco (2006) considera que el diseño no experimental, es aquellas variantes que no poseen un manejo deliberado, dicho sea esto carece un grupo de control, en el aspecto empírico. Asu vez se comparará y estudiaran las diversas acciones asimismo como las anormalidades de la realidad después de los acontecimientos. |
| comparativo económico de los métodos en el diseño de redes de distribución de agua potable mediante metodologías | entre ambos métodos aplicados al diseño de redes de distribución de agua potable mediante metodologías convencionales, Agrupación Las | métodos tiene una gran diferencia al aplicarse en el diseño de redes de distribución de agua potable mediante | | | presupuesto I1: Presión | POBLACIÓN: Por su parte, Ñaupas e.t (2018) considera que la población consiste en estar definida por el total de las unidades de estudio. Dichas unidades podrían ser personas, objetos, conglomerados, hechos o fenómenos, donde explican las |
| convencionales, Agrupación Las Praderas de Media Luna, Lima 2021? | , | metodologías convencionales, Agrupación Las Praderas de Media Luna, Lima 2021 | V2: Diseño de redes de distribución de agua potable | D1: propiedades hidráulicas | I2: Caudal I3: Velocidad I4: diámetro | características para dicho proyecto. MUESTRA: Según INEI (2006) considera que la muestra es un "subconjunto característico de la población punto de partida para efectuar inferencias |
| | | | | D2: estudios básicos | I1: topográfico I2: estudios de suelos | respecto a la población de donde deriva" (p.46). MUESTREO:: Según Gómez (2012) tiene en cuenta conforme al muestreo de tipo no probabilístico consiste en escoger las cantidades más resaltantes para alcanzar los datos que permitirán la obtención de la información relacionada |
| | | | | D3: calculo poblacional | I1: m. aritmético I2: geométrico | con la población requerida (p.34). TÉCNICA: Ahora bien, Sánchez e.t (2018) estima que la capacidad de observar directamente, consiste en un determinado conjunto de instrumentos que servirán de mediadores para efectuar el método. Siendo más específicos sería el conglomerado de procesos y medio de que se sirve la ciencia. (p.120) |
| | | | | | | INSTRUMENTOS: |
| | | | | | | Según Arias (2020) considera que el instrumento a aplicar es "cuando el investigador quiere medir, analizar o evaluar un objeto en específico, en resumen, obtener información de dicho objeto" (pág. 14) |

Anexo 2: Análisis de expertos

Experto 1

ANALISIS DE VALIDEZ DE FICHA DE RECOPILACION DE DATOS

PROYECTO: Comportamiento hidráulico de redes distribución de agua potable mediante

metodos convencionales, San antonio, Lima 2021

AUTOR: Adrian Jaime Aguirre Calderon

| l | INFORMACION | | | | | | | | |
|------|--------------------|-----------------|-------------------|--------------|-----------------|--------|--|--|--|
| | UBICACIÓN: Anexo 8 | | | | | | | | |
| | DISTRITO: | San Antonio | | ALTITUD: | 402 m.s.n.m. | | | | |
| | | Huarochirí | | LATITUD: | 11°59'0.42"S | | | | |
| | REGION: | Lima provincia | S | LONGITUD: | 76°56'38.94"O | | | | |
| II | | | amiento hidráulio | | | | | | |
| | Indicador 1: | Und | Indicador 2: | Und | Indicador 3: | Und | | | |
| | | kg/cm2 | | kg/cm2 | Presión media | kg/cm2 | | | |
| III | | | tamiento hidrául | ico | | | | | |
| | Indicador 1: | Und | Indicador 2: | Und | Indicador 3: | Und | | | |
| | Caudal maximo | | Caudal maximo | | Caudal medio | | | | |
| | diario | m3/s | horario | m3/s | anual | m3/s | | | |
| ۱۷ | D3V2: la velocio | dad en el com | portamiento hidr | áulico | | | | | |
| | Indicador 1: | Und | Indicador 2: | Und | Indicador 3: | Und | | | |
| | máxima | m/s | Velocidad mínima | m/s | Velocidad media | m/s | | | |
| ٧ | D1V1: metodo ł | nidraulico con | no metodo coven | ncional | | | | | |
| | Indicador 1: | Und | Indicador 2: | Und | Indicador 3: | Und | | | |
| | Diseño de redes | | Comportamiento | | Conductividad | | | | |
| | de distribución | Gb1. | hidráulico | Gb1. | hidráulica | Gb1. | | | |
| VI | D2V1: metodo o | del algoritmo (| genetico como m | netodo conve | encional | | | | |
| | Indicador 1: | Und | Indicador 2: | Und | Indicador 3: | Und | | | |
| | | | redes de | | | | | | |
| | Tuberias | Gb1. | distribución | Gb1. | Diámetro | pulg. | | | |
| APE | LLIDOS Y | ARRIOLA PRI | ETO CESAR TEOI | DORO | | | | | |
| PRO | FESION | INGENIERO C | EOGRAFO | | | | | | |
| REG | ISTRO CIP No: | 68928 | | | | | | | |
| EMA | AIL: | CARRIOLAP15 | @GMAIL.COM | | | | | | |
| TELE | FONO: | 920467447 | | | | | | | |



6 1.000

Experto 2

ANALISIS DE VALIDEZ DE FICHA DE RECOPILACION DE DATOS

PROYECTO: Comportamiento hidráulico de redes distribución de agua potable mediante metodos convencionales, San antonio, Lima 2021

AUTOR: Adrian Jaime Aguirre Calderon

| | | | | | | | . L | |
|-----|-----------------|-----------------|------------------|-------------|-----------------|--------|-----|---|
| le- | INFORMACION | GENERAL: | | | | | I [| |
| | UBICACIÓN: An | nexo 8 | | | | | Ιſ | |
| | DISTRITO: | San Antonio | | ALTITUD: | 402 m.s.n.m. | | Н | |
| | PROVINCIA: | Huarochirí | | LATITUD: | 11°59'0.42"S | | Н | |
| | REGION: | Lima provincia | is | LONGITUD | 76°56'38.94"O | | Н | |
| l | D1V2: la presió | n en comport | amiento hidráuli | co | | | 1 | |
| | Indicador 1: | Und | Indicador 2: | Und | Indicador 3: | Und | Ιſ | Т |
| | Presión maxima | kg/cm2 | Presión mínima | kg/cm2 | Presión media | kg/cm2 | Н | |
| II | D2V2: el cauda | en el compo | rtamiento hidráu | lico | | | 1 | |
| | Indicador 1: | Und | Indicador 2: | Und | Indicador 3: | Und | ıſ | Т |
| | Caudal maximo | | Caudal maximo | | Caudal medio | | Н | |
| | diario | m3/s | horario | m3/s | anual | m3/s | Н | |
| ٧ | D3V2: la veloci | dad en el com | portamiento hidi | ráulico | | | 11 | |
| | Indicador 1: | Und | Indicador 2: | Und | Indicador 3: | Und | Ιſ | Т |
| | máxima | m/s | Velocidad mínima | m/s | Velocidad media | m/s | Н | |
| 1 | D1V1: metodo | hidraulico cor | no metodo cover | ncional | | | 1 | |
| | Indicador 1: | Und | Indicador 2: | Und | Indicador 3: | Und | ır | _ |
| | Diseño de redes | | Comportamiento | | Conductividad | | Н | |
| | de distribución | Gbl. | hidráulico | Gbl. | hidráulica | Gbl. | П | |
| /1 | D2V1: metodo | del algoritmo | genetico como n | netodo conv | encional | | ı | |
| | Indicador 1: | Und | Indicador 2: | Und | Indicador 3: | Und | Ιſ | Т |
| | | | redes de | | | | Н | |
| | Tuberias | Gbl. | distribución | Gbl. | Diámetro | pulg. | Н | |
| PE | LLIDOS Y | Paccha Rufasto, | Cesar Augusto | | • | • | Н | |
| RC | FESION | Ingeniero Civil | | | | | П | |
| ŒC | GISTRO CIP No: | 116150 | | | | | Н | |
| M | AIL: | Cpacchar@emai | Lcom | | | | Н | |
| ΈI | EFONO: | 993 100 150 | | | | | ٠, | _ |

4 0.667

CESAR AUGUSTO PACCHA RUFASTO INGENIERO CIVIL Rog. CIP N° 116150

Experto 3

ANALISIS DE VALIDEZ DE FICHA DE RECOPILACION DE DATOS

PROYECTO: Comportamiento hidráulico de redes distribución de agua potable mediante

metodos convencionales, San antonio, Lima 2021

AUTOR: Adrian Jaime Aguirre Calderon

| l | INFORMACION | GENERAL: | | | | | | | |
|------|--------------------|----------------|--------------------|--------------|-----------------|--------|--|--|--|
| | UBICACIÓN: Anexo 8 | | | | | | | | |
| | DISTRITO: | San Antonio | | ALTITUD: | 402 m.s.n.m. | | | | |
| | PROVINCIA: | Huarochirí | | LATITUD: | 11°59'0.42"S | | | | |
| | REGION: | Lima provincia | s | LONGITUD: | 76°56'38.94"O | | | | |
| l | | | amiento hidráulio | | | | | | |
| | Indicador 1: | Und | Indicador 2: | Und | Indicador 3: | Und | | | |
| | Presión maxima | kg/cm2 | Presión mínima | kg/cm2 | Presión media | kg/cm2 | | | |
| II | | | rtamiento hidráu | lico | | | | | |
| | Indicador 1: | Und | Indicador 2: | Und | Indicador 3: | Und | | | |
| | Caudal maximo | | Caudal maximo | | Caudal medio | | | | |
| | diario | m 3/s | horario | m 3/s | anual | m3/s | | | |
| ٧ | D3V2: la veloci | dad en el com | portamiento hidi | ráulico | | | | | |
| | Indicador 1: | Und | Indicador 2: | Und | Indicador 3: | Und | | | |
| | máxima | m/s | Velocidad mínima | m/s | Velocidad media | m/s | | | |
| / | D1V1: metodo l | hidraulico con | no metodo cover | ncional | | | | | |
| | Indicador 1: | Und | Indicador 2: | Und | Indicador 3: | Und | | | |
| | Diseño de redes | | Comportamiento | | Conductividad | | | | |
| | de distribución | Gbl. | hidráulico | Gbl. | hidráulica | Gbl. | | | |
| /I | D2V1: metodo (| del algoritmo | genetico como n | netodo conve | encional | | | | |
| | Indicador 1: | Und | Indicador 2: | Und | Indicador 3: | Und | | | |
| | | | redes de | | | | | | |
| | Tuberias | Gbl. | distribución | Gbl. | Diámetro | pulg. | | | |
| APE | LLIDOS Y | Maguiña Salaz | ar Whalter Teofilo | | | | | | |
| PRO | FESION | Magister Ingen | iero civil | | | | | | |
| REG | ISTRO CIP No: | 57121 | | | | | | | |
| EM/ | AIL: | walter050364@h | iotmail.com | | | | | | |
| TELE | FONO: | 969571012 | | | | | | | |

6

Anexo 3: Certificados de calibración de equipos de estudios de suelos y resultados de <u>las calicatas</u>

Calicata 3 (C-3)

- Clasificación SUCS

| | REGISTRO DE EXCAVACION | | | | | | |
|-----------------------------------|--|--|---|--------------------|--------------|------------------------|--|
| | | | | | DE MEDIA | LIMA - LIMA | |
| PROYECTO | CONVENCIONALES - AGRUPACIÓN FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA - LIMA PROYECTO 2021" | | | | | | |
| SOLICITANT | ADRIAN JAIME AG | | | | | | |
| UBICACIÓN | AGRUPACIÓN FAN HUAROCHIRI - LIM | | DERAS DE MEDIA | LUNA - SAN | ANTONIO | - | |
| CALICATA | C - 3 | | SAN ANTONIO | | 1 | 0.01 | |
| Prof. Total (| | LUGAR | 288,929,342 | Fecha Realizado | TEC II | Set-21 JLIO VASQUEZ | |
| Prof. N. F. (| | S S | 8,684,031.337 | Revisado | | LIAM SEGOVIA | |
| | | <u>.</u> | | | 1 100. 1112 | EIFII-10EGO 7IF1 | |
| Prof. Es p. (mt.) Es tr. | Nº de Muestr | rabromonto gradada can lim | JAL-MANUAL DEL na do granulamotrí a fina, cali alta do 1.5% | | Clasif. SUCS | Observacione: | |
| 0.50 | | Material arcilloso de granulometrí a media, con presencia de sales y raíces, de humedad baja (2%), no compactado | | | | | |
| 1.00 1.00 | | Arena pobremente gradada con limos, color marrón y negruzco, humedo, de compacidad suelta, cementada debido a la exitencia de carbonatos y sales | | | | | |
| Croquis: | Croquis: Foto: | | | | | | |

- Contenido de humedad



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

Contenido de Humedad ASTM - D2216

SOLICITANTE : ING. AGUIRRE CALDERON ADRIAN JAIME

COMPORTAMIENTO HIDRAULICO DE REDES DE DISTRIBUCION DE AGUA

PROYECTO : POTABLE MEDIANTE METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACION

FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA-LIMA 2021

UBICACIÓN : LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA

 Cód. de Muestra
 :
 C-3
 N° Muestra
 M-1

 Profundidad (m)
 :
 1.60 m.
 Tipo de Muestra
 SUELO

Zona : LAS PRADERAS

Fecha : 29/09/2021 N° Informe PC-012021

| | n° Prueba | | 1 |
|-----|-------------------------------|-----|------|
| (1) | Peso Recip + Suelo Húmedo | (g) | 9431 |
| (2) | Peso Recip + Suelo Seco | (g) | 9303 |
| (3) | Peso Recipiente | (g) | 615 |
| (4) | Peso del Agua (1) - (2) | | 128 |
| (5) | Peso del Suelo Seco (2) - (3) | | 8688 |
| (e) | Humedad (4/5)*100 % | | 1.5 |
| | Humedad | % | 1.5 |

OBSERVACIONES: las muestras fueron proporsionadas e identificadas por el cliente.

PLANET CORSULTORES E.I.R.L.
WILLIAM ALDO SEGOVIA HERRERA
INGENIERO CIVIL
Reg. CEP Nº 146028



ING ALTIO C VASQUEZ CANCHANYA JEFF DE LABORATORIO



ING. RESPONSABLE

TÉC. LABORATORIO

PLANET CONSULTORES E.I.R.L.

WWW.PLANETCONSULTORES.COM proyectos@planetconsultores.com Calle 30, Mz. W1, Lt. 66, Urb. El Alamo (511) 5576383 - 989132211

- Granulometría



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR TAMIZADO ASTM - D6913-04(*)

SOLICITANTE ING. AGUIRRRE CALDERON ADRIAN JAIME

ABERTURA mm

76.20

50.80

38.10

19.05

9.525

4.750

2.000

0.850

0.425

0.250

0.106

0.075

METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACION FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA

PROYECTO LUNA-LIMA 2021

LAS PRADERAS UBICACIÓN

Cód. de Muestra C-3 Nº MUESTRA M1 Profundidad (m) 1.50 MUESTRA MΔB

% QUE PASA

100

94

91

77

67

59

52

45

40

36

32

30

Zona

MALLA

2"

1 %

3/8"

Nº 4

Nº 10

Nº 20

Nº 40

Nº 60

Nº 140

N° 200

Fecha 30/09/2021 N° INFORME PC-001_2021

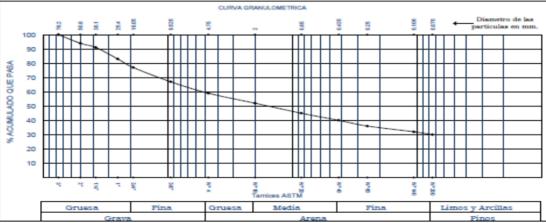
ASTM - D 427 / D 4318 Limite liquido (96)15 Limite plastico (96) Indice plastico (%) 10 Limite de contraccion (96) Resultados: ASTM - D 2487 / D 3282

LIMITES DE CONSISTENCIA

Coeficiente de : -Uniformidad -Curvatura Material: -Grava 41 -Arena % 29 -Finos 30 Clasificacion: -AASHTO -SUCS GC con arena Nombre de grupo:

CONTENIDO DE HUMEDAD ASTM - D 2216

Humedad natural (%)



PLANET CONSUMTORES E.I.R.L. WILLIAM ALDO SEGOVIA HERRERA

INGENIERO CIVIL Reg. CIP Nº 146028

V°B° CONFORME

PLANET CONSULTORES E.I.R.L.



ING. RESPONSABLE

TÉC. LABORATORIO

Limites (plástico y líquido)



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

LIMITES DE CONSISTENCIA NORMAS TECNICAS: MTC E-110, E111, AASHTO T-89, T-90, ASTM D 4318)

: COMPORTAMIENTO HIDRAULICO DE REDES DE DISTRIBUCION DE AGUA POTABLE

MEDIANTE METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACIÓN FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA-LUNA 2021

SOLICITANTE: ING. AGUIRRE CALDERON ADRIAN JAIME

UBICACIÓN : LAS PRADERAS FECHA DE MUESTREO: 12/09/2021

TEC, LABORATORIO: VASQUEZ J.

ING. RESPONSABLE: WILLIAM S. FECHA DE ENSAYO : 1/10/2021 Nº DE REGISTRO : PC-012021

| DATOS DE LA MUESTRA | |
|---------------------|--|
| | |

CALICATA MUESTRA : M-1 PROF. (m) : 1.50

| LIMITE LIQUIDO | | | | | | |
|---------------------------|-----|-------|-------|-------|--|--|
| Nº TARRO | | 1 | 2 | 3 | | |
| PESO TARRO + SUELO HUMEDO | (g) | 24.24 | 27.71 | 28.96 | | |
| PESO TARRO + SUELO SECO | (g) | 22.01 | 24.97 | 24.32 | | |
| PESO DE AGUA | (g) | 2.23 | 2.74 | 2.63 | | |
| PESO DEL TARRO | (g) | 13.36 | 14.00 | 13.36 | | |
| PESO DEL SUELO SECO | (g) | 8.7 | 11.0 | 11.0 | | |
| CONTENIDO DE HUMEDAD | (%) | 25.8 | 25.0 | 24.0 | | |
| NUMERO DE GOLPES | | 15 | 20 | 33 | | |

| LIMITE PLASTICO | | | | | | |
|---------------------------|-----|-------|-------|--|--|--|
| Nº TARRO | | 57 | 91 | | | |
| PESO TARRO + SUELO HUMEDO | (g) | 20.84 | 19.44 | | | |
| PESO TARRO + SUELO SECO | (g) | 19.60 | 18.62 | | | |
| PESO DE AGUA | (g) | 1.0 | 0.9 | | | |
| PESO DEL TARRO | (g) | 12.93 | 12.49 | | | |
| PESO DEL SUELO SECO | (g) | 6.7 | 6.0 | | | |
| CONTENIDO DE DE HUMEDAD | (%) | 16.6 | 16.3 | | | |



| CONSTANTES FISICAS DE LA MUESTRA | | | | | |
|----------------------------------|----|--|--|--|--|
| LIMITE LIQUIDO | 25 | | | | |
| LIMITE PLASTICO | 15 | | | | |
| INDICE DE PLASTICIDAD | 10 | | | | |

PLANET CONSUNTORES ELFEL. WILLIAM ALOO SEGOVIA HERRERA INGEMERO CIVIL Reg. CIP Nº 146028





ING. RESPONSABLE TÉC. LABORATORIO

PLANET CONSULTORES ELR.L.

WWW.PLANETCONSULTORES.COM

Calle 30, Mz. W1, Lt. 08, Urb. El Alamo

Densidad de campo



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA

: 288531.56

NORTE : 8683935.59

DENSIDAD CONO DE ARENA ASTM D1556 / 1556M - 15E1

| DATOS DEL SOLICITANTE | | | | | | |
|-----------------------|---|--|--|--|--|--|
| Solicitante: | ING. AGUIRRE CALDERON ADRIAN JAIME | | | | | |
| Proyecto: | COMPORTAMIENTO HIDRAULICO DE REDES DE DISTRIBUCION DE AGUA POTABLE MEDIANTE METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACION FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA- LIMA 2021 | | | | | |
| Ublcación : | LAS PRADERAS MEDIA LUNA | | | | | |

DATOS DE LA MUESTRA

CALICATA Nº C-3 PROFUNDIDAD 1.50 m. ZONA

: 12/09/2021 FECHA DE ENSAYO REALIZADO POR J.C.E.F.

| PROC | EDIMIE | NTO | DEC | AMPO |
|------|--------|-----|-----|------|

| PROCE | DIMIENTO DE CAMPO | | | | |
|-------|--|------------------|--------|-----|---|
| 1 | Peso de suelo extraido + tara (g) | determinar | 6312 | - | |
| 2 | Peso de tara (g) | determiner | 120 | - | |
| 3 | Peso del suelo Extraido (g) | (1)-(2) | 6192 | - | / |
| 4 | Peso Inicial de Arena + Frasco (g) | determinar | 8245 | - | |
| 5 | Peso de Arena que queda + Frasco (g) | determiner | 2651 | - | |
| 6 | Peso de Arena en Cono (g) | Dato de calib. | 1526 | - | |
| 7 | Peso de Arena Empleada (g) | (4)-(5)-(8) | 4068 | - | |
| 8 | Densidad de arena de ensayo (g/cm3) | Dato de calib. | 1.426 | - / | |
| 9 | Volumen total del Hueco (cm3) | (7)/(8) | 2852.7 | -/ | |
| L | Tamiz que define la fraccion Sobretamaño | Note 1 | - | / | |
| 10 | Peso de grava sobretamaño (g) | determiner | 0 | / - | |
| 11 | Humedad del suelo (%) | Resultado | 1.5 | - | |
| CALCU | LO DE DENSIDAD Y COMPACTACIÓN | | | | |
| 12 | Densidad humeda del suelo global (g/cm3) | (3)/(9) | 2.171 | - | |
| 13 | Densidad seca del suelo giobal(g/cm3) | (12)/[1+(11)/100 | 2.138 | - | |
| 14 | Grava sobretamaño (%) | (10)/(3)*100 | 0.00 | | |
| 15 | Densidad seca menor a 3/4 pulg. | | - | | |

NOTA: *****

PLANET CONSUMTORES E.I.R.L. VºB0 WILLIAM ALDO SEGOVIA HERRERA Regi. CIP Nº 146028

PLANET CONSULTORES EAR.L.

COORDENADAS UTM ESTE



ING. RESPONSABLE

TÉC. LABORATORIO

PLANET CONSULTORES E.I.R.L.

WWW.PLANETCONSULTORES.COM

Calle 30, Mz. W1, Lt. 08, Urb. El Alamo (511) 5576383 - 999132211

- Sales y cloruros



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

ANÁLISIS QUÍMICO EN SUELOS Y AGUA SUB TERRANEA

SOLICITANTE ING. AGUIRRE CALDERON ADRIAN JAIME COMPORTAMIENTO HIDRAULICO DE REDES DE DISTRIBUCION DE AGUA POTABLE MEDIANTE METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACION FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA- LIMA 2021 PROYECTO LAS PRADERAS MEDIA LUNA UBICACIÓN N° Muestra Cód. de Muestra Profundidad (m) Tipo de Muestra 1,50 SUELO AREA DE ESTUDIO Zona Fecha 4/10/2021 Nº Informe PC-GEO - 001-2021

| S.S.T. | CF | SO* ₄ |
|--------|-------|------------------|
| (ppm) | (ppm) | (ppm) |
| 224 | 68.56 | 154.56 |

Métodos

Sales Solubles Totales: Determ. de Sales Solubles en suelos y agua subterránea - NTP339.152 - 2002

Cloruro Soluble: Determ. de cloruros solubles en suelos y agua subterránea - NTP339.177 - 2002

Sulfato Soluble: Determ. de sulfatos solubles en suelos y agua subterránea - NTP339.178 - 2002

PLANET CONSUM ORES E.I.R.L.
WILLIAM ALDO SEGOVIA HERRERA
INCEMIERO CIVIL
Reg. CEP Nº 146028



PLANET CONSULTORES E.I.R.L.



ING. RESPONSABLE

TÉC. LABORATORIO

WWW.PLANETCONSULTORES.COM

Calle 30, Mz. W1, Lt. 00, Urb. El Alamo (611) 6576363 - 869132211

Calicata 5 (C-5)

- Clasificación SUCS

| REGISTRO DE EXCAVACION | | | | | | | | |
|-----------------------------------|---|---|------------------------|--|------------|-----------------|------------|---------------|
| | CONVE | | _ | FAMILIAR LAS PI | | ne Meni | A 1 11 | NA - LIMA |
| PROYECTO | | MCIONALES - | AGNOFACION | FAMILIAN LAS F | NADENAS L | JE MEDI | M LU | MA - LIMA |
| SOLICITAN | | | RRE CALDERO | | | | | |
| URICACIÓN | | 'ACIÓN FAMIL ICHIRI - LIMA | IAR LAS PRAD | DERAS DE MEDIA | LUNA - SAN | ANTON | IIO - | |
| ODICACION | ITIOATIC | CHINI - LII-IA | | | | | | |
| CALICATA | | C - 5 | LUGAR | SAN ANTONIO | Fecha | | Se | et-21 |
| Prof. Total | _ | 1.50 | COORDENADA | 289,515.158 | Realizado | | | OVASQUEZ |
| Prof. N. F. (| | N.P | \$ | 8,684,141.913 | Revisado | ING. \ | WILLIA | AM SEGOVIA |
| Prof. Es p. (mt.) Es tr. | Nº de Muestr a | | omonto gradada can lim | JAL-MANUAL DEL na do granulamotrí a fina, cal na campactada (ruolta) | | Clasif. SUCS | SIMBOLOGIA | Observacione: |
| 0.50 | M-1 | Material arcilloso de granulometrí a media, con presencia de sales y raíces, de humedad baja (2%), no compactado | | | | | | |
| 1.00 1.00 | M-2 | Arena pobremente gradada color marrón y negruzco, humedo, de compacidad suelta, cementada debido a la exitencia de carbonatos y sales | | | | | | |
| Croquis: | 5 8 8 8 12 13 100 100 100 100 100 100 100 100 100 | | AVENUA LAS PRI | Foto: | | Bana | | |

Contenido de humedad



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

Contenido de Humedad ASTM - D2216

SOLICITANTE ING. AGUIRRE CALDERON ADRIAN JAIME

COMPORTAMIENTO HIDRAULICO DE REDES DE DISTRIBUCION DE AGUA PROYECTO

POTABLE MEDIANTE METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACION

FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA-LIMA 2021

UBICACIÓN LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA

Cód. de Muestra C-5 N° Muestra M.-1 Profundidad (m) Tipo de Muestra

Zona LAS PRADERAS

29/09/2021 Fecha N° Informe PC-022021

| | n° Prueba | | 1 |
|-----|-------------------------------|-----|------|
| (1) | Peso Recip + Suelo Húmedo | (g) | 9587 |
| (2) | Peso Recip + Suelo Seco | (g) | 8859 |
| (3) | Peso Recipiente | (g) | 615 |
| (4) | Peso del Agua (1) - (2) | | 728 |
| (5) | Peso del Suelo Seco (2) - (3) | | 8244 |
| (e) | Humedad (4/5)*100 % | | 8.8 |
| | Humedad | % | 8.8 |

OBSERVACIONES: las muestras fueron proporsionadas e identificadas por el cliente.

PLANET CONSUMTORES E.I.R.L.

WILLIAMALDO SEGOVIA HERRERA INGEMIERO CIVIL Reg. CIP Nº 146028

VºBº CONFORM



ING. RESPONSABLE

TÉC. LABORATORIO

PLANET CONSULTORES E.I.R.L.

WWW.PLANETCONSULTORES.COM

Calle 50, Mz. W1, Lt. 00, Urb. El Alamo (511) 5576383 - 989132211

- Granulometría



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR TAMIZADO ASTM - D6913-04(*)

SOLICITANTE ING. AGUIRRRE CALDERON ADRIAN JAIME

COMPORTAMIENTO HIDRAULICO DE REDES DE DISTRIBUCION DE AGUA POTABLE MEDIANTE METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACION FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA PROYECTO

LUNA- LIMA 2021 LAS PRADERAS UBICACIÓN

Cód. de Muestra C-5 Nº MUESTRA M1 Profundidad (m) 1.50 MUESTRA MAB

Zona

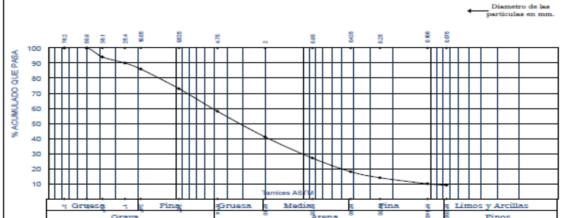
Fecha 30/09/2021 N° INFORME PC-002_2021

LIMITES DE CONSISTENCIA

| ASTM - D 427 / | D 4318 |
|----------------|--------|
| (%) | |

| MALLA | ABERTURA mm | % QUE PASA | Limite liquido | (%) | NT |
|--------|-------------|------------|-----------------------|----------------|---------------|
| | | | Limite plastico | (%) | NP |
| | | | Indice plastico | (%) | NP |
| 3" | 76.20 | 100 | Limite de contraccion | (%) | |
| 2" | 50.80 | 100 | Resultad | 08: ASTM - D 2 | 487 / D 3282 |
| 1 1/5" | 38.10 | 94 | Coeficiente de : | | |
| 1" | 25.40 | 90 | -Uniformidad | | 60.10 |
| 3/4" | 19.05 | 86 | -Curvatura | | 3.85 |
| 3/8" | 9.525 | 73 | Material: | | |
| Nº 4 | 4.750 | 58 | -Grava | % | 42 |
| Nº 10 | 2.000 | 41 | -Arena | % | 49 |
| Nº 20 | 0.850 | 27 | -Finos | % | 9 |
| Nº 40 | 0.425 | 18 | Clasificacion: | | |
| Nº 60 | 0.250 | 14 | -AASHTO | | |
| N° 140 | 0.106 | 10 | -SUCS | SP-SM cor | n grava |
| N° 200 | 0.075 | 9 | Nombre de grupo: | | |
| | • | | CONTENIDO | DE HUMEDAD | ASTM - D 2216 |
| | | | Humedad natural | (%) | 8.8 |

CURVA GRANULOMETRICA



PLANET CONSUMTORES E.I.R.L. WILLIAM ALDO SEGOVIA HERRERA

INGENIERO CIVIL Reg. CIP Nº 146028

CONSULTORE V°B° CONFORMS

PLANET CONSULTORES E.I.R.L.
ING AUCO C VASOUEZ CANCHANYA
JEFF DE LANDORATORIO
S C A O



ING. RESPONSABLE

TÉC. LABORATORIO

Limites (plástico y liquido)



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

LIMITES DE CONSISTENCIA NORMAS TECNICAS: MTC E-110, E111, AASHTO T-89, T-90, ASTM D 4318)

: COMPORTAMIENTO HIDRAULICO DE REDES DE DISTRIBUCION DE AGUA POTABLE MEDIANTE METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACION FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA-LIMA 2021 PROYECTO

SOLICITANTE : ING. AGUIRRE CALDERON ADRIAN JAIME

UBICACIÓN : LAS PRADERAS

: M-1

CALICATA MUESTRA FECHA DE MUESTREO: 12/09/2021

TEC. LABORATORIO: VASQUEZ J. ING. RESPONSABLE : WILLIAM S.

FECHA DE ENSAYO : 1/10/2021 Nº DE REGISTRO : PC-022021

| LIMITE LIGUIDO | | | | | | | | |
|---------------------------|-----|---|----|---|---|--|--|--|
| Nº TARRO | | 1 | 2 | | 3 | | | |
| PESO TARRO + SUELO HUMEDO | (g) | | | | | | | |
| PESO TARRO + SUELO SECO | (2) | | | | | | | |
| PESO DE AGUA | (g) | | | _ | 1 | | | |
| PESO DEL TARRO | (g) | | NP | | | | | |
| PESO DEL SUELO SECO | (g) | | NP | | | | | |
| CONTENIDO DE HUMEDAD | (%) | | | _ | | | | |
| NUMERO DE GOLPES | | | | | | | | |

DATOS DE LA MUESTRA

| | | | LIMITE PLASTICO | | |
|---------------------------|-----|----|-----------------|--|--|
| Nº TARRO | | | | | |
| PESO TARRO + SUELO HUMEDO | (g) | | | | |
| PESO TARRO + SUELO SECO | (g) | | | | |
| PESO DE AGUA | (g) | | NID | | |
| PESO DEL TARRO | (9) | | NP | | |
| PESO DEL SUELO SECO | (g) | | | | |
| CONTENIDO DE DE HUMEDAD | (%) | NP | NP | | |



| PLANET CONSULTORES ELIR | L | WWW.PLANETCONSULTORES.CO | | Calle 30, Mz. WI, Lt. 08, Urb. El | |
|----------------------------|--------|------------------------------|----------|-----------------------------------|------------|
| Observaciones : | | ING. RESPONSABI | LE | TÉC. LAI | BORATORIO |
| INDICE DE PLASTICIDAD | NP | Reg. CIP Nº 146028 | November | S C A G | 201.00 |
| LIMITE PLASTICO | NP | WILLIAM ALGO SEGOVIA HERRERA | (1) | ING ALTIS C VASQUEZ CANCHANYA | (g) conden |
| LIMITE LIQUIDO | NP | /// | (V.B.) | PLANET CONSULTORES EARL. | (§ NoBo) |
| CONSTANTES FISICAS DE LA M | UESTRA | PLANST CONSUNTORES ELIZA. | Branco B | PLANET CONSULTORES EARL | Separate S |

- Densidad de campo



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

ESTE

NORTE

COORDENADAS UTM

: 289205.401

8684108.851

DENSIDAD CONO DE ARENA ASTM D1556 / 1556M - 15E1

| DATOS DEL SOLICITANTE | | | | | | |
|-----------------------|---|--|--|--|--|--|
| Solicitante: | ING. AGUIRRE CALDERON ADRIAN JAIME | | | | | |
| Proyecto: | COMPORTAMIENTO HIDRAULICO DE REDES DE DISTRIBUCION DE AGUA POTABLE MEDIANTE METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACION FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA- LIMA 2021 | | | | | |
| Ubicación : | LAS PRADERAS MEDIA LUNA | | | | | |

DATOS DE LA MUESTRA

CALICATA N* : C - 5
PROFUNDIDAD : 1.50 m.

1.301

FECHA DE ENSAYO : 12/09/2021

REALIZADO POR : J.C.E.F.

PROCEDIMIENTO DE CAMPO

| PROCE | DIMIENTO DE CAMPO | | | | |
|-------|--|------------------|--------|----------|---|
| 1 | Peso de suelo extraido + tara (g) | determinar | 6405 | - | |
| 2 | Peso de tara (g) | determinar | 120 | - | |
| 3 | Peso del suelo Extraldo (g) | (1)-(2) | 6285 | - | / |
| 4 | Peso Inicial de Arena + Frasco (g) | determinar | 8145 | - | |
| 5 | Peso de Arena que queda + Frasco (g) | determinar | 2648 | - | |
| 6 | Peso de Arena en Cono (g) | Dato de calib. | 1526 | - | |
| 7 | Peso de Arena Empleada (g) | (4)-(5)-(8) | 3971 | - | |
| 8 | Densidad de arena de ensayo (g/cm3) | Dato de calib. | 1.426 | - / | |
| 9 | Volumen total del Hueco (cm3) | (7)/(8) | 2784.7 | -/ | |
| | Tamiz que define la fraccion Sobretamaño | Note 1 | - | / | |
| 10 | Peso de grava sobretamaño (g) | determinar | 0 | / - | |
| 11 | Humedad del suelo (%) | Resultado | 8.8 | <i>-</i> | |
| CALCU | LO DE DENSIDAD Y COMPACTACIÓN | | | | |
| 12 | Densidad humeda del suelo global (g/cm3) | (3)(9) | 2.257 | - | |
| 13 | Densidad seca del suelo global(g/cm3) | (12)/[1+(11)/100 | 2.074 | - | |
| 14 | Grava sobretamaño (%) | (10)/(3)*100 | 0.00 | | |
| 15 | Densidad seca menor a 3/4 pulg. | | - | | |

NOTA: *****

PLANET CONSULTORES E.L.R.L.

WILLIAM ALDO SEGOVIA HERRERA
INGENIERO CUIVA TAGOZE

REG. CIP Nº 146028

ING. RESPONSABLE

PLANET CONSULTORES EAR.L.

CONFORME CONFORME

TÉC. LABORATORIO

PLANET CONSULTORES E.I.R.L.

WWW.PLANETCONSULTORES.COM

Calle 30, Mz. W1, Lt. 08, Urb. El Alamo (511) 5576383 - 999132211

Sales y cloruros



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

ANÁLISIS QUÍMICO EN SUELOS Y AGUA SUB TERRANEA

SOLICITANTE ING. AGUIRRE CALDERON ADRIAN JAIME

COMPORTAMIENTO HIDRAULICO DE REDES DE DISTRIBUCION DE AGUA POTABLE MEDIANTE METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACION FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA-LIMA 2021 PROYECTO

LAS PRADERAS MEDIA LUNA LIBICACIÓN

Cód. de Muestra C-6 N° Muestra M-1 Tipo de Muestra SUELO

Profundidad (m) 1.50 AREA DE ESTUDIO

N* Informe PC-GEO - 002-2021 4/10/2021 Fecha

| S.S.T. | cr | SO" ₄ (ppm) |
|--------|-------|---------------------------|
| (ppm) | (ppm) | (ppm) |
| 115.2 | 32.45 | 80.64 |

Zona

Sales Solubles Totales: Determ. de Sales Solubles en suelos y agua subterránea - NTP339.152 - 2002

Cloruro Solubie: Determ. de cioruros solubles en suelos y agua subterránea - NTP339.177 - 2002

Sulfato Soluble: Determ. de sulfatos solubles en suelos y agua subterránea - NTP339.178 - 2002

PLANET CONSUNTORES E.I.R.L.

WILLIAMALDO SEGOVIA HERRERA INGENIERO CIVIL Reg. CIP Nº 146028

VºBº

PLANET CONSULTORES E.I.R.L.

per viet ING ALTO C VASQUEZ CANCHANYA



ING. RESPONSABLE

TÉC. LABORATORIO

Calicata 8 (C-8)

- Clasificación SUCS

| | REGISTRO DE EXCAVACION | | | | | | | |
|--|--|----------------------|--|--|---|--------------------|-----------------|--|
| | | | | | | | | |
| CONVENCIONALES - AGRUPACIÓN FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA - LIMA PROYECTO 2021" | | | | | | | | |
| | SOLICITANT ADRIAN JAIME AGUIRRE CALDERON | | | | | | | |
| | | AGRUE | ACIÓN FAMIL | | ERAS DE MEDIA | LUNA - SAN | ANTON | 10 - |
| UBICACIO | ÓN | HUARC | CHIRI - LIMA | | | | | |
| CALICAT | Δ | | C - 8 | LUCAD | SAN ANTONIO | F1- | 1 | 0 04 |
| Prof. Tot | | | 1.50 | LUGAR COORDENADA | | Fecha Realizado | TEC | Set-21 JULIO VASQUEZ |
| Prof. N. F | _ | | N.P | S | | Revisado | | /ILLIAM SEGOVIA |
| 1 101.14.1 | | | | | | | I IIGG. W | TILLIAI TOLGOTIA |
| (mt.) | Es p. Es tr. | Nº de Muestr a | | omonto gradada can lim | IAL-MANUAL DEL o do granulometrí a fina, colo no compactado (ruelto) | | Clasif. SUCS |) Dbservacione |
| 0.50 | 0.50 | M-1 | raíc | es, de ĥumedad baj | ía media, con presenci a (2%), no compactado | | SIC | |
| 1.00 | 1.50 | M-2 | Arena pobremente gradada con limos, color marrón y negruzco, M-2 humedo, de compacidad suelta, cementada debido a la exitencia de carbonatos y sales | | | | | |
| Croquis: | | | | | Foto : | | | |
| 10 B 1 | N 90 | B S D ORTHON | 11 9 10 10 10 10 10 10 1 | 7 8 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 | FROM THE CANADA TO THE CANADA | AC (000) | CA CAR | CACAGAS FOR PARTY OF A |

- Contenido de humedad



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

Contenido de Humedad ASTM - D2216

SOLICITANTE ING. AGUIRRE CALDERON ADRIAN JAIME COMPORTAMIENTO HIDRAULICO DE REDES DE DISTRIBUCION DE AGUA PROYECTO POTABLE MEDIANTE METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACION FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA-LIMA 2021 UBICACIÓN LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA N° Muestra Cód. de Muestra M-1 Profundidad (m) 1.60 m. Tipo de Muestra SUELO

Zona LAS PRADERAS Fecha 29/09/2021 N° Informe PC-032021

| | N° PRUEBA | | 1 |
|-----|-------------------------------|-----|-------|
| (1) | Peso Recip + Suelo Húmedo | (g) | 10915 |
| (2) | Peso Redp + Suelo Seco | (g) | 10771 |
| (3) | Peso Recipiente | (g) | 604 |
| (4) | Peso del Agua (1) - (2) | | 144 |
| (5) | Peso del Suelo Seco (2) - (3) | | 10167 |
| (e) | Humedad (4/5)*100 % | | 1.4 |
| | Humedad | % | 1.4 |

OBSERVACIONES: las muestras fueron proporsionadas e identificadas por el cliente.

INET CONSUNTORES E.I.R.L.

LIAMALDO SEGOVIA HERRERA INGENIERO CIVIL Reg. CIP Nº 146028

VoBo

UNIORES E.I.R.L Vill)



ING. RESPONSABLE

TÉC. LABORATORIO

Granulometría



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR TAMIZADO ASTM - D6913-04(*)

SOLICITANTE : ING. AGUIRRRE CALDERON ADRIAN JAIME

COMPORTAMIENTO HIDRAULICO DE REDES DE DISTRIBUCION DE AGUA POTABLE MEDIANTE

PROYECTO : METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACION FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA

UBICACIÓN : LAS PRADERAS

 Cod. de Muestra
 :
 C-8
 N° MUESTRA
 M1

 Profundidad (m)
 :
 1.50
 MUESTRA
 MAB

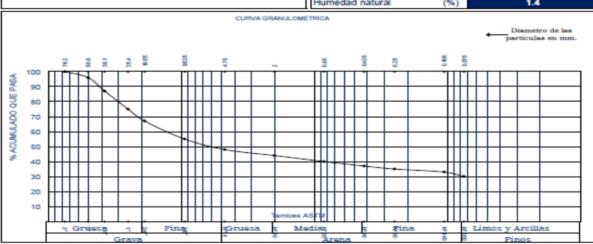
Zona

Fecha : 30/09/2021 N*INFORME PC-003_2021

LIMITES DE CONSISTENCIA

ASTM - D 427 / D 4318

| MALLA | ABERTURA mm | % QUE PASA | Limite liquido Limite plastico | (%) (%) | 25 18 | | | |
|--------|-------------|------------|-----------------------------------|-------------|------------------|--|--|--|
| | | | Indice plastico | (96) | 7 | | | |
| 3" | 76.20 | 100 | Limite de contraccion | (%) | | | | |
| 2" | 50.80 | 96 | Resultado | 8: ASTM - I | D 2487 / D 3282 | | | |
| 1 1/5" | 38.10 | 87 | Coeficiente de : | | | | | |
| 1" | 25.40 | 75 | -Uniformidad | | | | | |
| 3/4" | 19.05 | 67 | -Curvatura | | | | | |
| 3/8" | 9.525 | 55 | Material: | | | | | |
| N° 4 | 4.750 | 48 | -Grava | % | 52 | | | |
| Nº 10 | 2.000 | 44 | -Arena | 96 | 18 | | | |
| N° 20 | 0.850 | 40 | -Finos | % | 30 | | | |
| N° 40 | 0.425 | 37 | Clasificacion: | | | | | |
| Nº 60 | 0.250 | 35 | -AASHTO | | | | | |
| N° 140 | 0.106 | 33 | -SUCS | GC-GM | I con arena | | | |
| N° 200 | 0.075 | 30 | Nombre de grupo: | | | | | |
| | • | | CONTENIDO | DE HUMED | AD ASTM - D 2216 | | | |
| | | | Humedad natural (%) 1.4 | | | | | |



NOTA: LA MUESTRA PRESENTA 5% DE BOLONERIA.

PLANET CONSUNTORES E.I.R.L.
WILLIAMALDO SEGOVIA HERRERA

MALDO SEGOVIA HERRER INGENIERO CIVIL Reg. CIP Nº 146028 CONTRINE POR CONTRIBUTION OF C

PLANET CONSULTORES E.I.R.L.



ING. RESPONSABLE

TÉC. LABORATORIO

- Limites (plástico y líquido)



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

LIMITES DE CONSISTENCIA NORMAS TECNICAS: MTC E-110, E111, AASHTO T-89, T-90, ASTM D 4318)

PROYECTO : COMPORTAMIENTO HIDRAULICO DE REDES DE DISTRIBUCION DE AGUA POTABLE

MEDIANTE METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACION FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA- LIMA 2021

SOLICITANTE : ING. AGUIRRE CALDERON ADRIAN JAIME

UBICACIÓN : LAS PRADERAS

FECHA DE MUESTREO: 12/09/2021

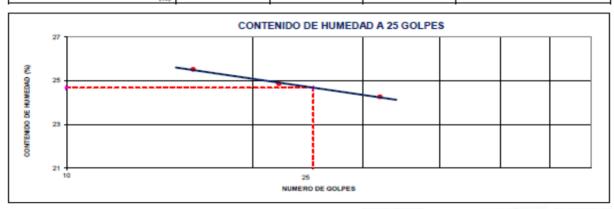
TEC. LABORATORIO: VASQUEZ J. ING, RESPONSABLE : WILLIAM S.

FECHA DE ENSAYO : 1/10/2021 Nº DE REGISTRO : PC-032021

| | DATOS DE LA MUESTRA |
|-----------|---------------------|
| CALICATA | :0-8 |
| MUESTRA | M-1 |
| PROF. (m) | :1.50 |

| LIMITE LIQUIDO | | | | | | | |
|---------------------------|-----|-------|-------|-------|--|--|--|
| Nº TARRO | | 1 | 2 | 3 | | | |
| PESO TARRO + SUELO HUMEDO | (g) | 26.86 | 28.12 | 27.13 | | | |
| PESO TARRO + SUELO SECO | (g) | 23.16 | 26.31 | 24.44 | | | |
| PESO DE AGUA | (g) | 2.50 | 2.81 | 2.69 | | | |
| PESO DEL TARRO | (g) | 13.36 | 14.00 | 13.36 | | | |
| PESO DEL SUELO SECO | (g) | 9.8 | 11.3 | 11.1 | | | |
| CONTENIDO DE HUMEDAD | (%) | 25.5 | 24.8 | 24.3 | | | |
| NUMERO DE GOLPES | | 18 | 22 | 32 | | | |

| LIMITE PLASTICO | | | | | | | |
|---------------------------|-----|-------|-------|--|--|--|--|
| Nº TARRO | | 23 | 12 | | | | |
| PESO TARRO + SUELO HUMEDO | (g) | 22.32 | 22.64 | | | | |
| PESO TARRO + SUELO SECO | (g) | 20.87 | 20.99 | | | | |
| PESO DE AGUA | (g) | 1.5 | 1.6 | | | | |
| PESO DEL TARRO | (g) | 12.93 | 12.49 | | | | |
| PESO DEL SUELO SECO | (g) | 7.9 | 8.5 | | | | |
| CONTENIDO DE DE HUMEDAD | (%) | 18.3 | 18.2 | | | | |



| CONSTANTES FISICAS DE LA MUESTRA | | | STORMING OF | PLANET COSUMORSE ELRA. | S CORE TOWN |
|----------------------------------|----|-----------------------------------|---------------|-----------------------------|--------------|
| LIMITE LIQUIDO | 25 | PLANET CONSUNTORES E.R.L. | (2) VaBo X | V De Var | S. A.B. |
| LIMITE PLASTICO | 18 | WOTTER OF THE WEST OF THE WARRANT | . CONTORNE | ING ALTEC WISQUEZ CANDIANYA | CONTORNE B |
| INDICE DE PLASTICIDAD | 7 | INGENERO CIVIL | The second of | SCAG | 1000 |
| Observaciones : | - | ING. RESPONS | ABLE | TÉC. LA | BORATORIO |
| | | | | | |

- Densidad de campo



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

ESTE

NORTE

COORDENADAS UTM

: 288712.675

: 8684031,765

DENSIDAD CONO DE ARENA ASTM D1556 / 1556M - 15E1

DATOS DEL SOLICITANTE ING. AGUIRRE CALDERON ADRIAN JAIME COMPORTAMIENTO HIDRAULICO DE REDES DE DISTRIBUCION DE AGUA POTABLE MEDIANTE Proyecto: METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACION FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA-LIMA 2021 Ublicación : LAS PRADERAS MEDIA LUNA

DATOS DE LA MUESTRA

CALICATA Nº C-8 PROFUNDIDAD 1.50 m.

ZONA

FECHA DE ENSAYO 12/09/2021 REALIZADO POR

| PROC | EDIMIENTO DE CAMPO | | | | |
|------|--|------------------|--------|-----|--|
| 1 | Peso de suelo extraido + tara (g) | determinar | 6245 | - | |
| 2 | Peso de tara (g) | determinar | 120 | - | |
| 3 | Peso del suelo Extraldo (g) | (1)-(2) | 6125 | - | |
| 4 | Peso Inicial de Arena + Frasco (g) | determinar | 8210 | - | |
| 5 | Peso de Arena que queda + Frasco (g) | determinar | 2647 | - | |
| 6 | Peso de Arena en Cono (g) | Dato de calib. | 1526 | - | |
| 7 | Peso de Arena Empleada (g) | (4)-(5)-(8) | 4037 | - | |
| 8 | Densidad de arena de ensayo (g/cm3) | Dato de calib. | 1.426 | - / | |
| 9 | Volumen total del Hueco (cm3) | (7)/(8) | 2831.0 | -/ | |
| L | Tamiz que define la fraccion Sobretamaño | Note 1 | - | / | |
| 10 | Peso de grava sobretamaño (g) | determinar | 0 | / - | |
| 11 | Humedad del suelo (%) | Resultado | 1.4 | - | |
| CALC | ILO DE DENSIDAD Y COMPACTACIÓN | | | | |
| 12 | Densidad humeda del suelo global (g/cm3) | (3)(9) | 2.164 | - | |
| 13 | Densidad seca del suelo global(g/cm3) | (12)/[1+(11)/100 | 2.134 | - | |
| 14 | Grava sobretamaño (%) | (10)/(3)*100 | 0.00 | | |
| 15 | Densidad seca menor a 3/4 pulg. | | - | | |
| | | | | | |

NOTA:

PLANET CONSUMTORES E.I.R.L. WILLIAM ALDO SEGOVIA HERRERA INGENIERO CIVIL Reg. CIP Nº 146028

V°B° CONFORM

PLANET CONSULTORES EAR.L. ESCALANTE FUNDANDEZ



ING. RESPONSABLE

TÉC. LABORATORIO

PLANET CONSULTORES E.I.R.L.

WWW.PLANETCONSULTORES.COM

Calle 30, Mz. W1, Lt. 08, Urb. El Alamo (511) 5576383 - 999132211

- Sales y cloruros



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

DENSIDAD CONO DE ARENA ASTM D1556 / 1556M - 15E1

| DATOS DEL SOLICITANTE | | | | | |
|-----------------------|---|--|--|--|--|
| Solicitante: | ING. AGUIRRE CALDERON ADRIAN JAIME | | | | |
| Proyecto: | COMPORTAMIENTO HIDRAULICO DE REDES DE DISTRIBUCION DE AGUA POTABLE MEDIANTE METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACION FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA- LIMA 2021 | | | | |
| Ubicación : | LAS PRADERAS MEDIA LUNA | | | | |

DATOS DE LA MUESTRA

CALICATA N* : C - 8
PROFUNDIDAD : 1.50 m.

ZONA :

FECHA DE ENSAYO : 12/09/2021
REALIZADO POR : J.C.E.F.

PROCEDIMIENTO DE CAMPO

| 111000 | DIMIENTO DE CAMPO | | | | |
|--------|--|------------------|--------|-----|--|
| 1 | Peso de suelo extraido + tara (g) | determinar | 6245 | - | |
| 2 | Peso de tara (g) | determinar | 120 | - | |
| 3 | Peso del suelo Extraido (g) | (1)-(2) | 6125 | - | |
| 4 | Peso Inicial de Arena + Frasco (g) | determinar | 8210 | - | |
| 5 | Peso de Arena que queda + Frasco (g) | determinar | 2647 | - | |
| 6 | Peso de Arena en Cono (g) | Dato de calib. | 1526 | - | |
| 7 | Peso de Arena Empleada (g) | (4)-(5)-(6) | 4037 | - | |
| 8 | Densidad de arena de ensayo (g/cm3) | Dato de calib. | 1.426 | - / | |
| 9 | Volumen total del Hueco (cm3) | (7)/(8) | 2831.0 | -/ | |
| L | Tamiz que define la fraccion Sobretamaño | Note 1 | - | / | |
| 10 | Peso de grava sobretamaño (g) | determiner | 0 | / - | |
| 11 | Humedad del suelo (%) | Resultado | 1.4 | - | |
| CALCU | LO DE DENSIDAD Y COMPACTACIÓN | | | | |
| 12 | Densidad humeda del suelo global (g/cm3) | (3)/(9) | 2.164 | - | |
| 13 | Densidad seca del suelo global(g/cm3) | (12)/[1+(11)/100 | 2.134 | - | |
| 14 | Grava sobretamaño (%) | (10)/(3)*100 | 0.00 | | |
| 15 | Densidad seca menor a 3/4 pulg. | | - | | |

NOTA: *****

PLANET CONSULTORES E.I.R.1.

WILLIAM ALDO SEGOVIA HERRERA
INGENIERO CIVIL
Reg. CIP Nº 145028

ING. RESPONSABLE

PLANET CONSULTORES EAR.L.



TÉC. LABORATORIO

Calicata 9 (C-9)

- Clasificación SUCS

| | | | D. | CICTDO | E EVCAVACIA | NI. | | |
|---------------|--|--|--------------------------------------|---------------------|--|------------------------------------|------------|-------------------------|
| | | | RE | GIS IRO D | E EXCAVACIO | אכ | | |
| | CONVENCIONALES - AGRUPACIÓN FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA - LIMA | | | | | | | |
| PROYEC | | D 2021" IT ADRIAN JAIME AGUIRRE CALDERON | | | | | | |
| SOLICITA | ANI | | | | | IIIIA CAN | ANTONIC | ` |
| URICACI | ńм | | 'ACION FAMIL <u> CHIRI - LIMA</u> | IAH LAS PHAL | ERAS DE MEDIAL | LUNA - SAN | ANTONIC | J - |
| ODIONO | | HOME | - C1 III II - EII-II I | | | | | |
| CALICAT | ГА | | C - 9 | LUGAR | SAN ANTONIO | Fecha | | Set-21 |
| Prof. To | tal (| | 1.50 | COORDENADA | 288,494.777 | Realizado | TEC. J | ULIO VASQUEZ |
| Prof. N. I | F. (ı | | N.P | s | 8,684,080.632 | Revisado | ING. VII | LLIAM SEGOVIA |
| | _ | | DEC | CDIDCION VICE | IAL MANUAL DEL | CUELO | | |
| Prof. | Es p. | Nº de Muestr | DES | CRIPCION VISU | JAL-MANUAL DEL | SUELU | Clasif. |) Observacione: |
| (mt.) | Es tr. | 9 | Matorial Arona probr | | o do granulomotrí a fina, colo no compactado (zuelto) | ır marr á n a rcura, | SUCS | or Mayor |
| | | | | | | | • | 41 |
| | | | Material arcillo | so de granulometri | í a media, con presenci | a de sales u | | i po : |
| - U | 0.50 | M-1 | | | a (2%), no compactado | | S/C | |
| <u> </u> | | | | _ | | | | ••• |
| 0.50 | | | | 760 | ino | 1 | E 90 | |
| H 141 | | | - 1 | ag | ma | | l W | 101 |
| H NI | | | | 49 | 1110 | | | M |
| ь и | | | | | | | | М |
| 1.00 | | | Arena pobre | mente gradada con | limos, color marrón y | negruzco, | | A. |
| | 1.50 | M-2 | | ompacidad suelta, c | ementada debido a la c | | 3P-GQ | A |
| | | | | carbonat | osysales | | l M | VI |
| | | | | | | | l M | N |
| | | | | | | | | 11 |
| L IU | | | | | | | | |
| 1.50 | | | | | | | II. | MI |
| Croquis: | | | | | Foto : | | | |
| 1/8 1 | 7 | 1 8 1/4 | 7 010 | 1 8 | the state of the s | 1 | - | |
| 1,00 | 7.00 | - 1 | B / B | 18 8 | | at the same | | |
| + may | 1 B | | | | | | | |
| 14 /2 | 1/2 | 3/1 | 100 1700 | TASAIE EL AL | | | | |
| 5 12 12 | 13 | 700 1 | 0 | 7 700 7 700 | CAN STORY | 4 | A POST | |
| 7.00 | nGA | RITAS | 400 30 | 10 9 | | | A STATE OF | Same Comment |
| LE LAS MA | 1 | 7.00 7.42 | 12 | 7 /R /R | And the second | | | |
| 7.00 7.00 3.0 | 15 | 14 14/ | F | 700 700 700 | | | 1 | |
| 17 16 | 18 | 12 3 | 2/1 100 | 012 | | 100 | | ACCOUNT OF THE PARTY OF |

- Contenido de humedad



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

Contenido de Humedad ASTM - D2216

SOLICITANTE ING. AGUIRRE CALDERON ADRIAN JAIME COMPORTAMIENTO HIDRAULICO DE REDES DE DISTRIBUCION DE AGUA PROYECTO POTABLE MEDIANTE METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACION FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA-LIMA 2021 UBICACIÓN LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA C.S M-1 Cód. de Muestra N° Muestra Profundidad (m) Tipo de Muestra SUELO Zona LAS PRADERAS Fecha 29/09/2021 N° Informe PC-042021

| | N° PRUEBA | | 1 |
|-----|-------------------------------|-----|------|
| (1) | Peso Recip + Suelo Húmedo | (g) | 6580 |
| (2) | Peso Recip + Suelo Seco | (g) | 6320 |
| (3) | Peso Recipiente | (g) | 606 |
| (4) | Peso del Agua (1) - (2) | | 260 |
| (5) | Peso del Suelo Seco (2) - (3) | | 5714 |
| (e) | Humedad (4/5)*100 % | | 4.6 |
| | Humedad | % | 4.6 |

OBSERVACIONES: las muestras fueron proporsionadas e identificadas por el cliente.

LANET CONSUNTORES E.I.R.L.

VILLIAM ALDO SEGOVIA HERRERA INGENIERO CIVIL Reg. CIP Nº 145028



PLANET CONSULTORIS E.R.L.



ING. RESPONSABLE

TÉC. LABORATORIO

- Granulometría



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR TAMIZADO ASTM - D6913-04(*)

SOLICITANTE ING. AGUIRRRE CALDERON ADRIAN JAIME

METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACION FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA

PROYECTO

UBICACIÓN LAS PRADERAS

Cód. de Muestra C-9 Nº MUESTRA Profundidad (m) 1.50 MUESTRA MAB

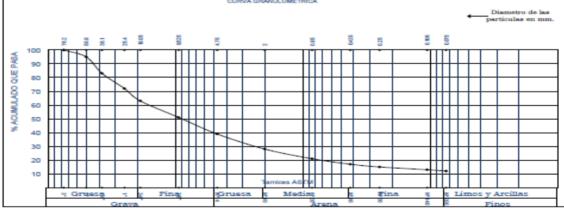
Zona

30/09/2021 N° INFORME PC-004_2021

LIMITES DE CONSISTENCIA

ASTM - D 427 / D 4318

| | | | | 1M D 4211D 4 | 0.10 |
|--------|----------------|------------|-----------------------|-----------------|---------------|
| MALLA | ABERTURA mm | % QUE PASA | Limite liquido | (%) | 39 |
| | ABERTOICATIIII | A GOL FASA | Limite plastico | (%) | 20 |
| | | | Indice plastico | (%) | 19 |
| 3" | 76.20 | 100 | Limite de contraccion | (%) | |
| 2" | 50.80 | 95 | Resultad | 08: ASTM - D 24 | 187 / D 3282 |
| 1.95" | 38.10 | 83 | Coeficiente de : | | |
| 1" | 25.40 | 72 | -Uniformidad | | 257.84 |
| 3/4" | 19.05 | 63 | -Curvatura | | 11.65 |
| 3/8" | 9.525 | 51 | Material: | | |
| Nº 4 | 4.750 | 39 | -Grava | % | 61 |
| Nº 10 | 2.000 | 28 | -Arena | % | 27 |
| N° 20 | 0.850 | 21 | -Finos | % | 12 |
| Nº 40 | 0.425 | 17 | Clasificacion: | • | |
| Nº 60 | 0.250 | 15 | -AASHTO | | |
| N° 140 | 0.106 | 13 | -SUCS | GP-GC cor | n arena |
| N° 200 | 0.075 | 12 | Nombre de grupo: | | |
| | · · | | CONTENIDO | DE HUMEDAD | ASTM - D 2216 |
| | | | Humedad natural | (%) | 4.6 |



NOTA: LA MUESTRA PRESENTA 5% DE BOLONERIA.

PLANET CONSUNTORES E.I.R.L. WILLIAM ALDO SEGOVIA HERRERA Reg. CIP Nº 146028





ING. RESPONSABLE

TÉC. LABORATORIO

- Limites (plástico y líquido)



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

LIMITES DE CONSISTENCIA NORMAS TECNICAS: MTC E-110, E111, AASHTO T-89, T-90, ASTM D 4318)

: COMPORTAMIENTO HIDRAULICO DE REDES DE DISTRIBUCION DE AGUA POTABLE

MEDIANTE METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACIÓN FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA-LUNA 2021

SOLICITANTE: ING. AGUIRRE CALDERON ADRIAN JAIME

UBICACIÓN : LAS PRADERAS

FECHA DE MUESTREO: 12/09/2021

TEC. LABORATORIO: VASQUEZ J.

ING. RESPONSABLE: WILLIAM S. FECHA DE ENSAYO : 1/10/2021 Nº DE REGISTRO : PC-042021

| | DATOS DE LA MUESTRA |
|-----------|---------------------|
| CALICATA | : C-0 |
| MUESTRA | : M-1 |
| PROF. (m) | : 1.50 |

| LIMITE LIQUIDO | | | | | | | | |
|---------------------------|-----|-------|-------|-------|--|--|--|--|
| Nº TARRO | | 12 | 13 | 15 | | | | |
| PESO TARRO + SUELO HUMEDO | (g) | 24.77 | 26.18 | 21.63 | | | | |
| PESO TARRO + SUELO SECO | (g) | 21.45 | 21.91 | 19.45 | | | | |
| PESO DE AGUA | (g) | 3.32 | 3.27 | 2.18 | | | | |
| PESO DEL TARRO | (g) | 13.69 | 13.60 | 13.54 | | | | |
| PESO DEL SUELO SECO | (g) | 7.9 | 8.3 | 5.9 | | | | |
| CONTENIDO DE HUMEDAD | (%) | 42.2 | 39.4 | 36.9 | | | | |
| NUMERO DE GOLPES | | 16 | 23 | 33 | | | | |

| LIMITE PLASTICO | | | | | | | |
|---------------------------|-----|-------|-------|--|--|--|--|
| Nº TARRO | | 41 | 38 | | | | |
| PESO TARRO + SUELO HUMEDO | (g) | 21.62 | 20.52 | | | | |
| PESO TARRO + SUELO SECO | (g) | 18.27 | 18.44 | | | | |
| PESO DE AGUA | (g) | 2.3 | 2.1 | | | | |
| PESO DEL TARRO | (g) | 8.16 | 8.23 | | | | |
| PESO DEL SUELO SECO | (g) | 11.1 | 10.2 | | | | |
| CONTENIDO DE DE HUMEDAD | (%) | 20.3 | 20.4 | | | | |



| CONSTANTES FISICAS DE LA MUES | TRA | The state of the s | 10 % | COASETON |
|-------------------------------|-----|--|-----------------------------|------------|
| LIMITE LIQUIDO | 39 | PLANET CONSUNTORES ELIR.L. (3 VOBo) | PLANET CONSTRUCTORES EIRL | NoBo E |
| LIMITE PLASTICO | 20 | WILLIAM AL DO SECONIA HEDDERA (. CONCORE) | ING ACTOC VASOUEZ CANCHANYA | CONFORME S |
| INDICE DE PLASTICIDAD | 19 | INGEMERO CIVIL | S C A C | 1 |
| Observaciones : | | ING. RESPONSABLE | TÉC. U | ABORATORIO |

WWW.PLANETCONSULTORES.COM

Calle 30, Mz. W1, Lt. 06, Urb. El Alamo (511) 5576383 - 999132211

- Densidad de campo



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

DENSIDAD CONO DE ARENA ASTM D1556 / 1556M - 15E1

| DATOS DEL SOLICITANTE | | | | | | | |
|-----------------------|---|--|--|--|--|--|--|
| Solicitante: | ING. AGUIRRE CALDERON ADRIAN JAIME | | | | | | |
| Proyecto: | COMPORTAMIENTO HIDRAULICO DE REDES DE DISTRIBUCION DE AGUA POTABLE MEDIANTE METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACION FAMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA- LIMA 2021 | | | | | | |
| Ublcación : | LAS PRADERAS MEDIA LUNA | | | | | | |

DATOS DE LA MUESTRA

CALICATA N* : C - 9
PROFUNDIDAD : 1.50 m.

ONA : -

FECHA DE ENSAYO : 12/09/2021 REALIZADO POR : J.C.E.F. COORDENADAS UTM ESTE : 288495.45
NORTE : 8684074.568

PROCEDIMIENTO DE CAMPO

| PROCE | DIMIENTO DE CAMPO | | | | |
|-------|--|------------------|--------|-----|---|
| 1 | Peso de suelo extraido + tara (g) | determinar | 6444 | - | |
| 2 | Peso de tara (g) | determiner | 120 | - | |
| 3 | Peso del suelo Extraido (g) | (1)-(2) | 6324 | - | / |
| 4 | Peso Inicial de Arena + Frasco (g) | determinar | 8185 | - | |
| 5 | Peso de Arena que queda + Frasco (g) | determiner | 2635 | - | |
| 6 | Peso de Arena en Cono (g) | Dato de calib. | 1526 | - | |
| 7 | Peso de Arena Empleada (g) | (4)-(5)-(8) | 4024 | - | |
| 8 | Densidad de arena de ensayo (g/cm3) | Dato de calib. | 1.426 | - / | |
| 9 | Volumen total del Hueco (cm3) | (7)/(8) | 2821.9 | -/ | |
| L | Tamiz que define la fraccion Sobretamaño | Note 1 | - | / | |
| 10 | Peso de grava sobretamaño (g) | determiner | 0 | / - | |
| 11 | Humedad del suelo (%) | Resultado | 4.6 | / - | |
| CALCU | LO DE DENSIDAD Y COMPACTACIÓN | | | | |
| 12 | Densidad humeda del suelo global (g/cm3) | (3)/(9) | 2.241 | - | |
| 13 | Densidad seca del suelo global(g/cm3) | (12)/[1+(11)/100 | 2.143 | - | |
| 14 | Grava sobretamaño (%) | (10)/(3)*100 | 0.00 | | |
| 15 | Densidad seca menor a 3/4 pulg. | | - | | |

NOTA: *****

PLANET CONSUNTORES E.I.R.1.
WILLIAM ALDO SEGOVIA HERRERA
INGENIERO CIVIL
Reg. CIP N° 145028

ING. RESPONSABLE

PLANET CONSULTORES EXT.R.L.

CONFORME STORY

TÉC. LABORATORIO

PLANET CONSULTORES E.I.R.L.

WWW.PLANETCONSULTORES.COM proyectos@pianetoonsultores.com

CONSULTOS

VoBo

CONFORME

Calle 30, Mz. W1, Lt. 68, Urb. El Alamo (511) 5576383 - 999132211

- Sales y cloruros



DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA LABORATORIO: SUELOS - CONCRETO

ANÁLISIS QUÍMICO EN SUELOS Y AGUA SUB TERRANEA

| Fecha | 1 | 4/10/2021 | N° Informe PC-GEO | - 004-2021 | | | | | |
|-----------------|----|----------------------|---|------------|--|--|--|--|--|
| Zona | 3 | AREA DE ESTUDIO | | | | | | | |
| Profundidad (m) | 23 | 1.50 | Tipo de Muestra | SUELO | | | | | |
| Cód. de Muestra | 23 | C-8 | N° Muestra | M-1 | | | | | |
| UBICACIÓN | 12 | LAS PRADERAS MEDIA L | UNA | | | | | | |
| PROYECTO | : | POTABLE MEDIANTE ME | OMPORTAMIENTO HIDRAULICO DE REDES DE DISTRIBUCION DE AGUA DTABLE MEDIANTE METODOLOGIAS CONVENCIONALES EN LA ASOCIACION AMILIAR LAS PRADERAS DE MEDIA LUNA-LIMA 2021 | | | | | | |
| SOLICITANTE | 2. | ING. AGUIRRE CALDERO | NG. AGUIRRE CALDERON ADRIAN JAIME | | | | | | |

| S.S.T. | Cr | SO*4 |
|--------|-------|-------|
| (ppm) | (ppm) | (ppm) |
| 134.4 | 40.14 | 93.12 |

Sales Solubles Totales: Determ. de Sales Solubles en suelos y agua subterránea - NTP359.152 - 2002 Cloruro Soluble: Determ. de cioruros solubles en suelos y agua subternênes - NTP339.177 - 2002 Sutfeto Soluble: Determ, de suffetos solubles en suelos y agua subterrênes - NTP339.178 - 2002

VºBº

PLANET CONSUMTORES E.I.R.L.

WILLIAMALDO SEGOVIA HERRERA INGEMIERO CIVIL Reg. CEP Nº 146028

ING. RESPONSABLE

TÉC. LABORATORIO

√ Certificados de calibración



to specifications of

ASTM – American Society for Testing and Materials

ANSI – American National Standards Institute

ISO – International Standards Organization

We certify that this test sieve has been manufactured with wire cloth and component parts that have been inspected and found to be in compliance with the requirements of Specification ASTM E11



****** KEEP THIS DOCUMENT FOR YOUR RECORDS ******

ISSUE DATE: 2/8/2021

3/4"BS8F965598

Inspected for compliance at Advantech Manufacturing, Inc. in New Berlin, Wisconsin, USA.

Contact your Distributor to order duplicate certificates of for information on attaining an NIST tractable certificate of analysis.

CARE AND CLEANING FOR METAL FRAMED WIRE CLOTH SIEVES

- Use extreme care to avoid damage while cleaning sieves.
- Clean wire cloth from the BOTTOM side with a suitable sieve brush. Caution: Never use sharp objects on your sieves.
- Wash in a mild solution of detergent and warm water.
 For a more thorough cleaning, some ultrasonic cleaners may be used. Caution: Refer to your ultrasonic instructions as some devices may cause damage, particularly to finer mesh sizes and electro-formed precision varieties.
- Air dry thoroughly. Caution: Do not expose sieves to temperatures above 225° F (107° C). Do not use forced air to dry #100 or finer mesh.
- Store sieves in a clean, dry environment.

to specifications of

ASTM – American Society for Testing and Materials

ANSI – American National Standards Institute
ISO – International Standards Organization

We certify that this test sieve has been manufactured with wire cloth and component parts that have been inspected and found to be in compliance with the requirements of Specification ASTM E11



****** KEEP THIS DOCUMENT FOR YOUR RECORDS *****

ISSUE DATE: 2/10/2021

10BS8F963240

Inspected for compliance at Advantech Manufacturing, Inc. in New Berlin, Wisconsin, USA.

Contact your Distributor to order dualicate certificates or for information on attaining an NIST tractable certificate of analysis.

CARE AND CLEANING FOR METAL FRAMED WIRE CLOTH SIEVES

- Use extreme care to avoid damage while cleaning sieves.
- Clean wire cloth from the BOTTOM side with a suitable sieve brush. Caution: Never use sharp objects on your sieves.
- Wash in a mild solution of detergent and warm water.
 For a more thorough cleaning, some ultrasonic cleaners may be used. Caution: Refer to your ultrasonic instructions as some devices may cause damage, particularly to finer mesh sizes and electro-formed precision varieties.
- Air dry thoroughly. Caution: Do not expose sieves to temperatures above 225° F (107° C). Do not use forced air to dry #100 or finer mesh.
- Store sieves in a clean, dry environment.

to specifications of

ASTM – American Society for Testing and Materials

ANSI – American National Standards Institute

ISO – International Standards Organization

We certify that this test sieve has been manufactured with wire cloth and component parts that have been inspected and found to be in compliance with the requirements of Specification ASTM E11



****** KEEP THIS DOCUMENT FOR YOUR RECORDS ******

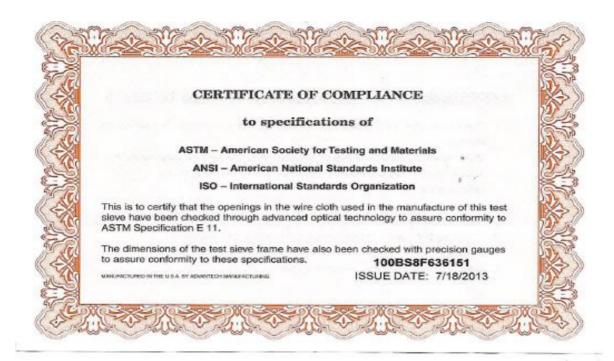
ISSUE DATE: 2/10/2021 20BS8F966511

Inspected for compliance at Advantech Manufacturing, Inc. in New Berlin, Wisconsin, USA.

Contact your Distributor to order duplicate certificates or for information on attaining an NIST tractable certificate of analysis.

CARE AND CLEANING FOR METAL FRAMED WIRE CLOTH SIEVES

- Use extreme care to avoid damage while cleaning sieves.
- Clean wire cloth from the BOTTOM side with a suitable sieve brush. Caution: Never use sharp objects on your sieves.
- Wash in a mild solution of detergent and warm water.
 For a more thorough cleaning, some ultrasonic cleaners may be used. Caution: Refer to your ultrasonic instructions as some devices may cause damage, particularly to finer mesh sizes and electro-formed precision varieties.
- Air dry thoroughly. Caution: Do not expose sieves to temperatures above 225° F (107° C). Do not use forced air to dry #100 or finer mesh.
- · Store sieves in a clean, dry environment.



to specifications of

ASTM - American Society for Testing and Materials

ANSI - American National Standards Institute

ISO - International Standards Organization

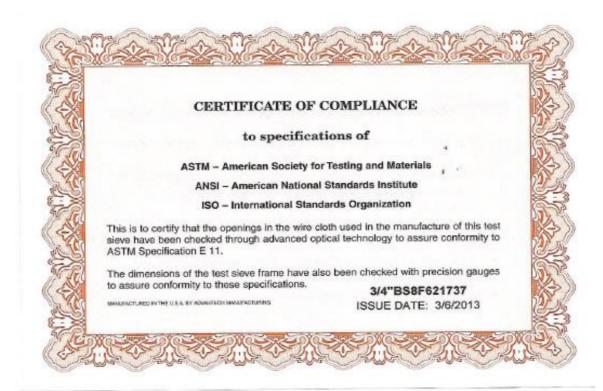
This is to certify that the openings in the wire cloth used in the manufacture of this test sieve have been checked through advanced optical technology to assure conformity to ASTM Specification E 11.

The dimensions of the test sieve frame have also been checked with precision gauges to assure conformity to these specifications.

200BS8F617351

MANUFACTURED IN THE U.S.A. BY ADVANTED INAMUSACTURING

ISSUE DATE: 3/22/2013



to specifications of

ASTM - American Society for Testing and Materials

ANSI - American National Standards Institute

ISO - International Standards Organization

This is to certify that the openings in the wire cloth used in the manufacture of this test sieve have been checked through advanced optical technology to assure conformity to ASTM Specification E 11.

The dimensions of the test sieve frame have also been checked with precision gauges to assure conformity to these specifications.

1/2"BS8F651782

MANUFACTURED IN THE U.S.A. BY ADMINTSON MANUFACTURING

ISSUE DATE: 11/6/2013



to specifications of

ASTM - American Society for Testing and Materials

ANSI – American National Standards Institute

ISO - International Standards Organization

This is to certify that the openings in the wire cloth used in the manufacture of this test sieve have been checked through advanced optical technology to assure conformity to ASTM Specification E 11.

The dimensions of the test sieve frame have also been checked with precision gauges to assure conformity to these specifications.

MANUFACTURED IN THE U.S.A. BY ADVANTECH MANUFACTURING

10BS8F638548

ISSUE DATE: 7/18/2013



to specifications of

ASTM - American Society for Testing and Materials

ANSI – American National Standards Institute

ISO - International Standards Organization

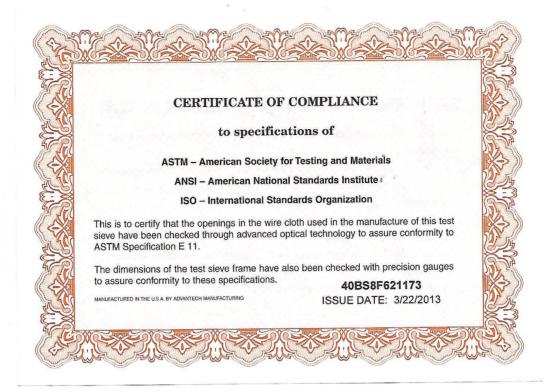
This is to certify that the openings in the wire cloth used in the manufacture of this test sieve have been checked through advanced optical technology to assure conformity to ASTM Specification E 11.

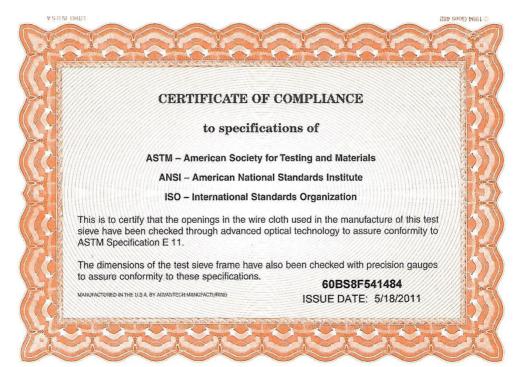
The dimensions of the test sieve frame have also been checked with precision gauges to assure conformity to these specifications.

4BS8F621693

MANUFACTURED IN THE U.S.A. BY ADVANTECH MANUFACTURING

ISSUE DATE: 3/25/2013







to specifications of

ASTM - American Society for Testing and Materials

ANSI - American National Standards Institute

ISO - International Standards Organization

This is to certify that the openings in the wire cloth used in the manufacture of this test sieve have been checked through advanced optical technology to assure conformity to ASTM Specification E 11.

The dimensions of the test sieve frame have also been checked with precision gauges to assure conformity to these specifications.

1"BS8F637148

3

ISSUE DATE: 7/16/2013

MANUFACTURED IN THE U.S.A. BY ADVANTECH MANUFACTURING



to specifications of

ASTM – American Society for Testing and Materials

ANSI - American National Standards Institute

ISO - International Standards Organization

This is to certify that the openings in the wire cloth used in the manufacture of this test sieve have been checked through advanced optical technology to assure conformity to ASTM Specification E 11.

The dimensions of the test sieve frame have also been checked with precision gauges to assure conformity to these specifications.

MANUFACTURED IN THE U.S.A. BY ADVANTECH MANUFACTURING

2"BS8F565785 ISSUE DATE: 11/15/2011

1994 Goes 482

LITHO INUSA



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN

TC - 7893 - 2021

PROFORMA : 2861A Fecha de emisión : 2021 - 08 - 30 Página : 1 de 5

SOLICITANTE: PLANET CONSULTORES E.I.R.L.

Dirección : Av. Calle 30 Mza. W1 Lote. 8 Urb. El Alamo Lima - Lima - Comas.

 EQUIPO
 : HORNO

 Marca
 : TECNICAS

 Modelo
 : STHX-3A

 N° de Serie
 : 130777

 Tipo de Ventilación
 : Natural

 Procedencia
 : No indica

 Identificación
 : 006

INSTRUMENTO DE MEDICIÓ I : TERMÓMETRO DIGITAL

 Marca
 : AUTOCOMPACT

 Alcance
 : 110 °C

 Resolución
 : 0,1 °C

 IDIGITAL
 : DIGITAL

 Marca
 : AUTOCOMPACT

 Alcance
 : 110 °C

 Resolución
 : 0,1 °C

 Fecha de Calibración
 : 2021 - 08 - 30

 Ubicación
 : SALA DE ENSAYOS

LUGAR DE CALIBRACIÓN

Instalaciones de PLANET CONSULTORES E.I.R.L

MÉTODO DE CALIBRACIÓN

La calibración se realizó por comparación directa con nuestro sistema de medición de temperatura patrón según procedimiento PC- 018 "Procedimiento de calibración o caracterización de medios isotermos con aire como medio termostático". Segunda Edición -

Junio 2009. SNM - INDECOPI.

CONDICIONES AMBIENTALES

| Magnitud | inidal | Final |
|------------------|---------|---------|
| Temperatura | 20,0 °C | 20,2 °C |
| Humedad Relativa | 73,9 % | 73,9 % |

TEST & CONTROL S.A.C. es un Laboratorio de Calibración y Certificación de equipos de medición basado a la Norma Técnica Peruana ISO/IEC 17025.

TEST & CONTROL S.A.C. brinda los servicios de calibración de instrumentos de medición con los más altos estándares de calidad, garantizando la satisfacción de nuestros clientes.

Este certificado de calibración documenta la trazabilidad a los patrones nacionales o internacionales, de acuerdo con el Sistema internacional de Unidades (PD).

Con el fin de asegurar la calidad de sus mediciones se le recomienda al usuario recalibrar sus instrumentos a intervalos apropiados de acuerdo al uso.

Los resultados en el presente documento no deben ser utilizados como una certificación de conformidad con normas de producto o como certificado del sistema de calidad de la entidad que lo produce.

TEST & CONTROL S.A.C. no se responsabiliza de los perjuicios que puedan ocumir después de su calibración debido a la maia manipulación de este instrumento, ni de una incorrecta interpretación de los resultados de la calibración declarados en el presente documento.

El presente documento carece de valor sin firma y sello.





Certificado : TC - 7893 - 2021 Página : 2 de 5

TRAZABILIDAD

| Patrón de Referencia | Patrón de Trabajo | Certificado de Calibración |
|--|--|----------------------------|
| Dos Termômetros Digitales Incertidumbre 0,007 °C DM - INACAL | Termómetro Digital -200 °C a 400 °C | LT-247-2020 |

RESULTADOS DE MEDICIÓN

| | Temperatura de Trabajo | Posición del Controlador | Tiempo de Calentamiento | Tiempo de Estabilización | Porcentaje de carga | Tipo de Carga / Muestra |
|---|---------------------------|-----------------------------|----------------------------|-----------------------------|------------------------|-------------------------|
| ı | 110 °C ± 5 °C | 110 | 40 min | 80 min | 50 % | ARENA Y PIEDRAS |

| Tiempo | Termómetro | Temperaturas en las Posiciones de Medición (°C) | | | | | | | | Tprom- | Tmax - Tmin | | |
|------------------------|------------|---|-------|-----------|-------|-------|-------|-------|-------------|--------|-------------|-------|------|
| (hh:mm) | Homo | | Ni | rel Super | rior | | | , Ni | ivel Inferi | or | | | |
| | (°0) | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 | (°C) | (°C) |
| 0:00 | 110,0 | 109,1 | 110,5 | 107,6 | 110,9 | 110,5 | 111,5 | 109,0 | 111,1 | 112,5 | 110,3 | 110,3 | 4,9 |
| 0:02 | 110,0 | 109,1 | 110,6 | 107,6 | 111,0 | 110,8 | 111,4 | 109,1 | 111,1 | 112,6 | 110,4 | 110,4 | 5,1 |
| 0:04 | 110,0 | 109,1 | 110,6 | 107,6 | 111,0 | 110,8 | 111,4 | 109,1 | 111,1 | 112,6 | 110,4 | 110,4 | 5,1 |
| 0:08 | 110,0 | 109,1 | 110,6 | 107,6 | 111,1 | 110,7 | 111,6 | 109,0 | 111,0 | 112,6 | 110,3 | 110,4 | 5,0 |
| 0:08 | 110,0 | 109,1 | 110,6 | 107,8 | 111,1 | 110,7 | 111,6 | 109,0 | 111,0 | 112,6 | 110,3 | 110,4 | 5,0 |
| 0:10 | 110,0 | 109,1 | 110,6 | 107,6 | 111,2 | 110,7 | 111,7 | 109,1 | 111,0 | 112,6 | 110,3 | 110,4 | 5,0 |
| 0:12 | 110,0 | 109,1 | 110,6 | 107,6 | 111,2 | 110,7 | 111,7 | 109,1 | 111,0 | 112,6 | 110,3 | 110,4 | 5,0 |
| 0:14 | 110,0 | 109,2 | 110,7 | 107,7 | 111,0 | 110,6 | 111,5 | 108,9 | 111,1 | 112,6 | 110,5 | 110,4 | 5,0 |
| 0:18 | 110,0 | 109,2 | 110,7 | 107,7 | 111,0 | 110,6 | 111,5 | 108,9 | 111,1 | 112,6 | 110,5 | 110,4 | 5,0 |
| 0:18 | 110,0 | 109,1 | 110,6 | 107,6 | 111,1 | 110,7 | 111,6 | 109,0 | 111,1 | 112,6 | 110,4 | 110,4 | 5,1 |
| 0:20 | 110,0 | 109,1 | 110,6 | 107,8 | 111,1 | 110,7 | 111,6 | 109,0 | 111,1 | 112,6 | 110,4 | 110,4 | 5,1 |
| 0:22 | 110,0 | 109,1 | 110,6 | 107,6 | 111,1 | 110,9 | 111,5 | 108,9 | 111,1 | 112,7 | 110,3 | 110,4 | 5,0 |
| 0:24 | 110,0 | 109,1 | 110,6 | 107,6 | 111,1 | 110,9 | 111,5 | 108,9 | 111,1 | 112,7 | 110,3 | 110,4 | 5,0 |
| 0:28 | 110,0 | 109,1 | 110,5 | 107,8 | 111,1 | 110,7 | 111,7 | 109,0 | 111,1 | 112,7 | 110,4 | 110,4 | 5,1 |
| 0:28 | 110,0 | 109,1 | 110,5 | 107,6 | 111,1 | 110,7 | 111,7 | 109,0 | 111,1 | 112,7 | 110,4 | 110,4 | 5,1 |
| 0:30 | 110,0 | 109,2 | 110,7 | 107,7 | 111,1 | 110,7 | 111,6 | 108,9 | 111,0 | 112,6 | 110,4 | 110,4 | 4,9 |
| 0:32 | 110,0 | 109,2 | 110,7 | 107,7 | 111,1 | 110,7 | 111,6 | 108,9 | 111,0 | 112,6 | 110,4 | 110,4 | 4,9 |
| 0:34 | 110,0 | 109,1 | 110,5 | 107,7 | 111,1 | 110,7 | 111,5 | 109,0 | 110,9 | 112,6 | 110,4 | 110,3 | 4,9 |
| 0:38 | 110,0 | 109,1 | 110,5 | 107,7 | 111,1 | 110,7 | 111,5 | 109,0 | 110,9 | 112,6 | 110,4 | 110,3 | 4,9 |
| 0:38 | 110,0 | 109,0 | 110,5 | 107,6 | 111,1 | 110,7 | 111,5 | 109,0 | 110,9 | 112,6 | 110,4 | 110,3 | 5,1 |
| 0:40 | 110,0 | 109,0 | 110,5 | 107,6 | 111,1 | 110,7 | 111,5 | 109,0 | 110,9 | 112,6 | 110,4 | 110,3 | 5,1 |
| 0:42 | 110,0 | 109,1 | 110,5 | 107,7 | 111,0 | 110,6 | 111,5 | 109,0 | 111,1 | 112,6 | 110,4 | 110,3 | 5,0 |
| 0:44 | 110,0 | 109,1 | 110,5 | 107,7 | 111,0 | 110,6 | 111,5 | 109,0 | 111,1 | 112,6 | 110,4 | 110,3 | 5,0 |
| 0:48 | 110,0 | 109,2 | 110,7 | 107,7 | 111,0 | 110,6 | 111,5 | 109,1 | 111,1 | 112,6 | 110,4 | 110,4 | 4,9 |
| 0:48 | 110,0 | 109,2 | 110,7 | 107,7 | 111,0 | 110,6 | 111,5 | 109,1 | 111,1 | 112,6 | 110,4 | 110,4 | 4,9 |
| 0:50 | 110,0 | 109,2 | 110,8 | 107,6 | 111,2 | 110,8 | 111,7 | 109,1 | 111,2 | 112,6 | 110,4 | 110,5 | 5,0 |
| 0:52 | 110,0 | 109,2 | 110,8 | 107,6 | 111,2 | 110,8 | 111,7 | 109,1 | 111,2 | 112,6 | 110,4 | 110,5 | 5,0 |
| 0:54 | 110,0 | 109,1 | 110,6 | 107,7 | 111,1 | 110,7 | 111,7 | 109,2 | 111,2 | 112,7 | 110,5 | 110,5 | 5,0 |
| 0:58 | 110,0 | 109,1 | 110,6 | 107,7 | 111,1 | 110,7 | 111,7 | 109,2 | 111,2 | 112,7 | 110,5 | 110,5 | 5,0 |
| 0:58 | 110,0 | 109,1 | 110,6 | 107,7 | 111,0 | 110,6 | 111,5 | 109,2 | 111,0 | 112,6 | 110,4 | 110,4 | 5,0 |
| 1:00 | 110,0 | 109,1 | 110,6 | 107,7 | 111,0 | 110,6 | 111,5 | 109,2 | 111,0 | 112,6 | 110,4 | 110,4 | 5,0 |
| T. PROM ^[1] | 110,0 | 109,1 | 110,6 | 107,6 | 111,1 | 110,7 | 111,8 | 109,0 | 111,1 | 112,6 | 110,4 | | |
| T. MAX ^[3] | 110,0 | 109,2 | 110,8 | 107,7 | 111,2 | 110,9 | 111,7 | 109,2 | 111,2 | 112,7 | 110,5 | 1 | |
| T. MIN ^{IQ} | 110,0 | 109,0 | 110,5 | 107,6 | 110,9 | 110,5 | 111,4 | 108,9 | 110,9 | 112,5 | 110,3 | 1 | |
| DTT ^{PI} | 0,0 | 0,2 | 0,3 | 0,1 | 0,3 | 0,4 | 0,3 | 0,4 | 0,3 | 0,2 | 0,2 | 1 | |

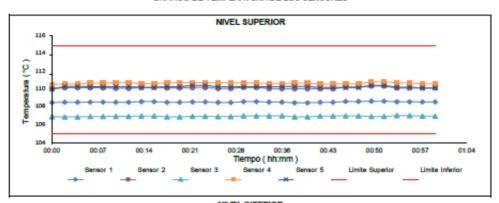


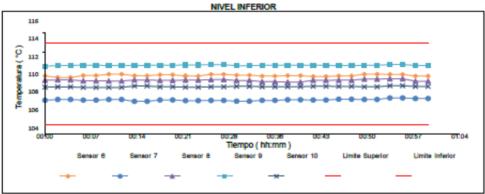
Certificado : TC - 7893 - 2021 Página : 3 de 5

RESULTADOS DE MEDICIÓN

| Parâmetro | Valor (°C) | Incertidumbre Expandida (°C) |
|--------------------------------------|---------------|------------------------------------|
| Máxima Temperatura Medida | 112,7 | 0,3 |
| Minima Temperatura Medida | 107,6 | 0,4 |
| Desviación Temperatura en el Tlempo | 0,4 | 0,1 |
| Desviación Temperatura en el Espacio | 5,0 | 0,3 |
| Estabilidad Medida (±) | 0,20 | 0,04 |
| Uniformidad Medida | 5,1 | 0,3 |

GRAFICO DE TEMPERATURA DE LOS SENSORES





Durante la calibración y bajo las condiciones en que ésta ha sido hecha, el medio isotermo CUMPLE con los limites especificados de temperatura

Jr. Condesa de Lemos N° 117 - San Miguel - Lima / Teléfono: 262-9536 / E-mail: informes@testcontrol.com.pe



Certificado: TC - 7893 - 2021

Página : 4 de 5

Fondo Superior Som Nivel Superior Som Nivel Superior To minus 10 Som Nivel Inferior 15 cm

Los sensores 5 y 10 están ubicados en el centro de sus respectivos niveles.

Los sensores del 1 al 5 están ubicados a 5 cm por encima de la parrilla superior.

Los sensores del 6 al 10 están ubicados a 1,5 cm por debajo de la parrilla inferior.

Los sensores del 1 al 4 y del 6 al 9 están ubicados a 6 cm de las paredes laterales y a 7 cm del frente y fondo del equipo.

FOTOGRAFÍA DEL MEDIO ISOTERMO





Página : 5 de 5

OBSERVACIONES

Con fines de Identificación de la calibración se colocó una etiqueta autoadhesiva con el número de certificado.

- [1] T. PROM: Promedio de las temperaturas en una posición de medición durante el tiempo de calibración.
- [2] T prom: Promedio de las temperaturas en las doce posiciones de medición para un instante dado.
- [3] Tmax: Temperatura máxima.
- [4] Tmin: Temperatura minima.
- [5] DTT: Desviación de Temperatura en el Tiempo.

Para cada posición de medición su "desviación de temperatura en el tiempo" DTT está dada por la diferencia entre la máxima y la minima temperatura registradas en dicha posición.

Entre dos posiciones de medición su "desviación de temperatura en el espacio" está dada por la diferencia entre los promedios de temperaturas registradas en ambas posiciones.

Incertidumbre expandida de las indicaciones del termómetro propio de Medio Isotermo: 0,1 °C

La Uniformidad es la máxima diferencia medida de temperatura entre las diferentes posiciones espaciales para un mismo instante de tiempo.

La Estabilidad es considerada igual a ± 1/2 máx. DTT.

INCERTIDUMBRE

La incertidumbre expandida que resulta de multiplicar la incertidumbre típica combinada por el factor de cobertura k=2 que, para una distribución normal, corresponde a una probabilidad de cobertura de aproximadamente el 95%.

FIN DEL DOCUMENTO



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN MT - LM - 297 - 2021

Area de Metrologia

Laboratorio de Masa

Página Laberti

| Fecha de Emisión | Jefe del Laboratorio de Metrología | Sello |
|--------------------------|---|--|
| 5. Fecha de Calibración | 2021-07-08 | |
| Ublcación | ALMÁCEN DE TÉCNICAS CP | sello carece de validez. |
| Identificación | NO INDICA | El certificado de calibración sin firma y |
| Procedencia | U.S.A. | aprobación por escrito del laboratorio que lo emite. |
| Capacidad minima | 2 g | Este certificado de calibración no podrá ser reproducido parcialmente ain la |
| Número de Serie | 1002 | calibración aquí declarados. |
| Modelo | YA501 | este instrumento, ni de una incorrecta interpretación de los resultados de la |
| Marca | OHAUS | se responsabiliza de los perjuicios que pueda ocasionar el uso inadecuado de |
| Clase de exactitud | | METROLOGÍA & TÉCNICAS S.A.C. no |
| Div. de verificación (e) | 0,1 g | vigante. |
| División de escala (d) | 0,1 g | uso, conservación y mantenimiento del instrumento de medición o a reglamento |
| Capacidad Máxima | 500 g | au momento la ejecución de una recalibración, la cual está en función de |
| 4. Equipo de medición | BALANZA ELECTRÓNICA | momento de la calibración. A solicitante le corresponde disponer en |
| | Comes - Lims - LIMA | Los resultados son válidos en el |
| 3. Dirección | Av. Celle 30 Mzs. W1 LT. 8 Urb. El Alamo, | medición de acuerdo con el Sistema Internacional de Unidades (SI). |
| 2. Solicitante | PLANET CONSULTORES ELP.L. | patrones nacionales o internacionales que realizan las unidades de la |
| 1. Expediente | 210418 | Este certificado de calibración documenta la trazabilidad a los |
| | | |

Metrologia & Técnicas B.A.C. An. San Diago de Alcalá Mz. F1 lote 24 Urb. San Diago , ShIP , LDMA Telf: (311):540-0442 Cel.: (311):571-435 272 / 371 435 282

2021-07-09

rentasijautrologiateorica.com rentrologiateorica.com teres.metrologiateorica.com

LAHORATORIO

Firmado digitalmente por Eleazar Cesar Chavez Raraz

-05'00'

Fecha: 2021.07.09 11:38:04



METROTEC METROLOGIA & TÉCNICAS S.A.C.

vigente.

que lo emite.

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN MT - LM - 293 - 2021

Área de Metrología Laboratorio de Masa

Página 1 de 4 calibración

Los resultados son válidos en el

momento de la calibración. Al

solicitante le corresponde disponer en

su momento la ejecución de una recalibración, la cual está en función del

uso, conservación y mantenimiento del instrumento de medición o a reglamento

METROLOGÍA & TÉCNICAS S.A.C. no se responsabiliza de los perfuicios que

pueda ocasionar el uso inadecuado de este Instrumento, ni de una incorrecta

interpretación de los resultados de la

Este certificado de calibración no podrá

ser reproducido parcialmente sin la aprobación por escrito del laboratorio

El certificado de calibración sin firma y

calibración aqui declarados.

sello carece de validez.

| 1. Expediente | 210418 | Este certificado de calibración |
|----------------|---|--|
| 2. Solicitante | PLANET CONSULTORES E.I.R.L. | documenta la trazabilidad a los patrones nacionales o internacionales, que realizan las unidades de la |
| 3. Dirección | Av. Calle 30 Mza. W1 LT. 8 Urb. El Alamo, | medición de acuerdo con el Sistema Internacional de Unidades (SI). |

BALANZA ELECTRÓNICA 4. Equipo de medición

1 g

Capacidad Máxima 30 000 g

Div. de verificación (e) 10 a Clase de exactitud

División de escala (d)

OHAUS Marca R31P30 Modelo

Número de Serie 8341536993

Capacidad mínima 20 a Procedencia U.S.A.

Identificación NO INDICA

ALMÁCEN DE TÉCNICAS CP Ubicación

2021-07-08

Jefe del Laboratorio de Metrologia

Firmado digitalmente por Eleazar Cesar Chavez Raraz Fecha: 2021.07.09 11:31:04

-05'00'

Sello

LABORATORIO

Metrologia & Técnicas S.A.C.

Av. San Diego de Alcalá Mz. F1 lote 24 Urb. San Diego , SMP , LIMA Telf: (511) 540-0642

Cel.: (511) 971 439 272 / 971 439 282

5. Fecha de Calibración

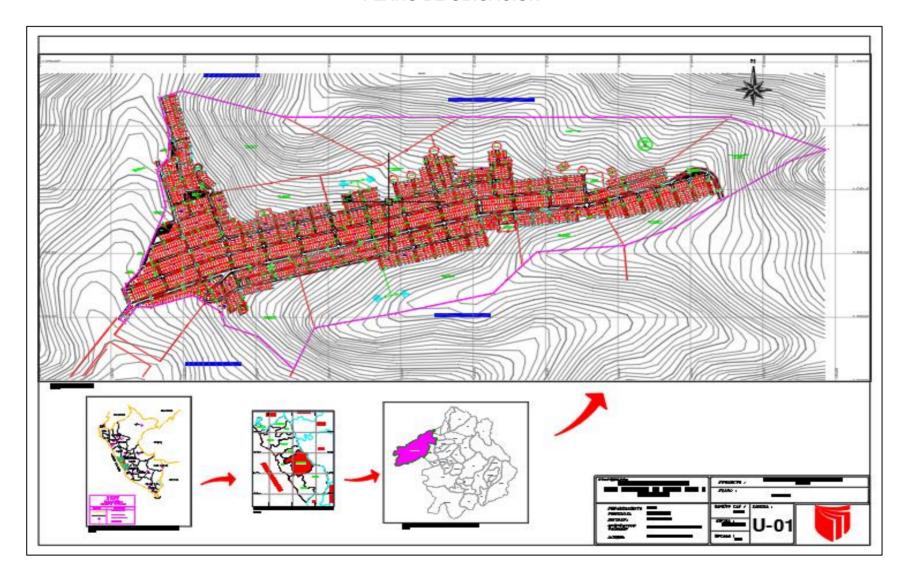
Fecha de Emisión

2021-07-09

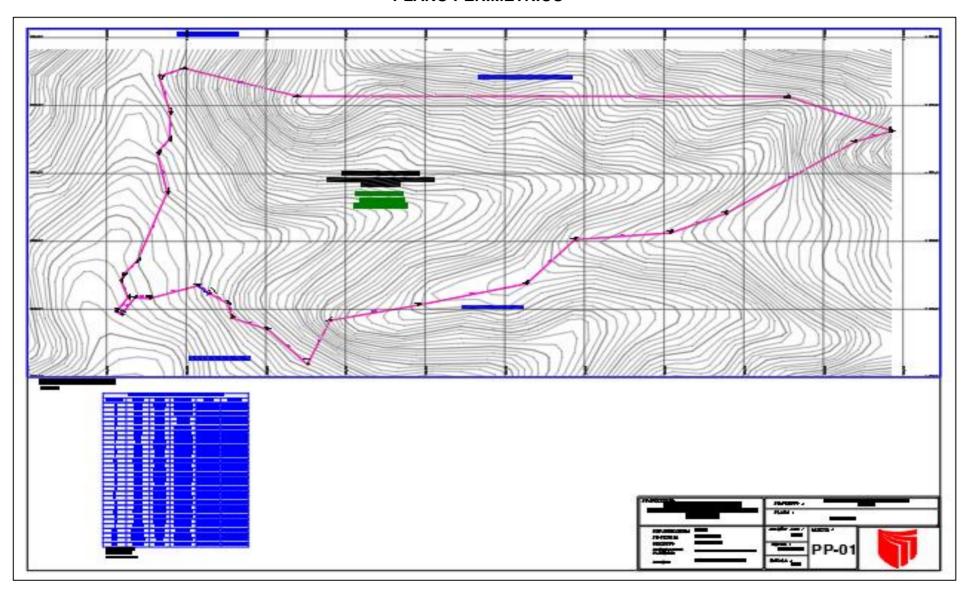
ventas@metrologiatecnicas.com metrologia@metrologiatecnicas.com www.metrologiatecnicas.com

Anexo 4: PLANOS

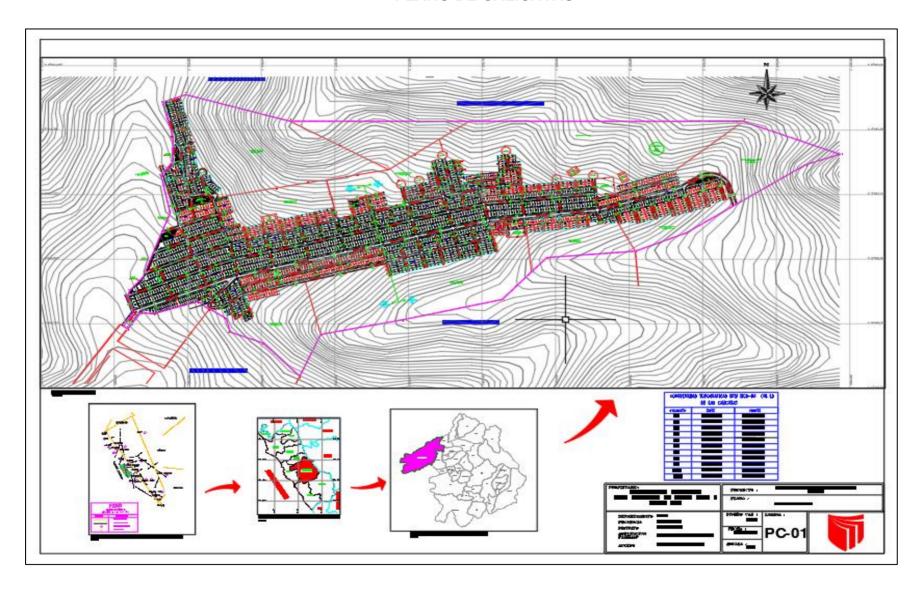
PLANO DE UBICACIÓN



PLANO PERIMÉTRICO



PLANO DE CALICATAS



PLANO DE REDES DE DISTRIBUCIÓN

