UNIVERSIDAD NACIONAL DE SAN ANTONIO ABAD DEL CUSCO

FACULTAD DE INGENIERÍA DE PROCESOS ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERÍA PETROQUIMICA





TESIS

EVALUACIÓN DEL RENDIMIENTO Y CALIDAD DEL DESTILADO AL VACÍO DE ACEITE LUBRICANTE USADO

Presentado por:

- Br. Keren Orosco Peceros
- Br. Dax Alexander Valenzuela Nina

Para optar al título profesional de Ingeniero Petroquímico.

Asesor:

- Mg. Julio Washington Lechuga Canal

CUSCO – PERÚ 2023

INFORME DE ORIGINALIDAD

(Aprobado por Resolución Nro.CU-303-2020-UNSAAC)

El que suscribe, ases	or del trabajo de investigación/tesis titulado:
Evaluación del reno	limiento y calidad del destilado al vacio de aceite lubricante usado
presentado por:Kei	en Orosco Peceros y Dax Alexander Valenzuela Nina
	2893360 y 73956485, para optar e <u>l título profesiona</u> l/grado académico químico
Informo que el trabaj	o de investigación ha sido sometido a revisión por veces, mediante el
Software Antiplagio,	conforme al Art. 6° del <i>Reglamento para Uso de Sistema Antiplagio de la</i>
UNSAAC y de la evalua	ción de originalidad se tiene un porcentaje de1%

Evaluación y acciones del reporte de coincidencia para trabajos de investigación conducentes a grado académico o título profesional, tesis

Porcentaje	Evaluación y Acciones	Marque con una (X)
Del 1 al 10%	No se considera plagio.	X
Del 11 al 30 %	Devolver al usuario para las correcciones.	
Mayor a 31%	El responsable de la revisión del documento emite un informe al inmediato jerárquico, quien a su vez eleva el informe a la autoridad académica para que tome las acciones correspondientes. Sin perjuicio de las sanciones administrativas que correspondan de acuerdo a Ley.	

Por tanto, en mi condición de asesor, firmo el presente informe en señal de conformidad y adjunto la primera hoja del reporte del Sistema Antiplagio.

Cusco, 25 de setiembre de 20.23

Firma
Post firma Washington Julio Lechuga Canal

Nro. de DN 23801349

ORCID del Asesor..... 0000-0003-1967-1720

Se adjunta:

- 1. Reporte generado por el Sistema Antiplagio.
- 2. Enlace del Reporte Generado por el Sistema Antiplagio: oid:27259:269294791



NOMBRE DEL TRABAJO

AUTOR

EVALUACIÓN RENDIMIENTO Y CALIDAD DEL DESTILADO AL VACÍO DE ACEITE LU BRICANTE USADO Orosco Peceros -

Orozco Peceros - Valenzuela Ni

RECUENTO DE PALABRAS RECUENTO DE CARACTERES

21798 Words 118574 Characters

RECUENTO DE PÁGINAS TAMAÑO DEL ARCHIVO

125 Pages 6.1MB

FECHA DE ENTREGA FECHA DEL INFORME

Sep 25, 2023 12:18 PM GMT-5 Sep 25, 2023 12:20 PM GMT-5

1% de similitud general

El total combinado de todas las coincidencias, incluidas las fuentes superpuestas, para cada base c

- 1% Base de datos de Internet
- · Base de datos de Crossref
- 1% Base de datos de trabajos entregados
- 0% Base de datos de publicaciones
- Base de datos de contenido publicado de Crossr

Excluir del Reporte de Similitud

- Material bibliográfico
- Coincidencia baja (menos de 20 palabras)
- Material citado
- Bloques de texto excluidos manualmente

Dedicatorias

A Juana Peceros y Sixto Orosco; mis adorados padres, que fueron paz en la tormenta y luz en medio de la oscuridad, quienes me ofrecen una mano firme a la que puedo aferrarme en tiempos de adversidad, que a pesar de todo siempre se esforzaron para sacarme adelante.

A mi querido hermano, que anda en el cielo, no hace mucho tiempo, y que aún sin estar... siempre está...

Y a mi pequeño Kronos, que fue un compañero en la soledad, y cuando necesité una mano una pata leal siempre estuvo ahí *, porque los perritos también te salvan...

Keren Orosco Peceros

A mis queridos padres Carmen Nina y Alfredo Valenzuela, por su sacrificio y esfuerzo para ayudarme a cumplir este anhelado objetivo, quienes aun habiendo dificultades en el camino siempre me brindan su cariño y comprensión.

A mis queridos abuelos Zenaida Rojas y Manuel Valenzuela, que siempre quisieron verme cumplir este gran objetivo, si bien ya no se encuentran conmigo sé que me observan con una gran sonrisa desde el cielo en este momento.

Dax Alexander Valenzuela Nina

Agradecimientos

A Dios por la vida; a mis padres por su apoyo incondicional, a mi hermano quien siempre creyó en mí, a mi hermana y la pequeña Nina que, aunque estén al otro lado del mundo están orgullosas de mí.

Mi total gratitud a las personas que fueron parte de este importante escalón en mi vida.

A mis docentes que fueron parte de mi formación académica; en especial a mi asesor que nos brindó su carisma, experiencia y conocimiento para que este trabajo sea una realidad.

Y a mi compañero de tesis por la paciencia y buen humor, claro que las risas no faltaron, y ojalá podamos seguir siendo grandes amigos por muchos años más.

Keren Orosco Peceros

A Dios por la gran familia que me dio, a mis padres por su apoyo y a mi hermana por siempre creer que lograre todas mis metas y sueños.

A todos mis familiares que me reciben con una gran sonrisa cuando nos encontramos y me dan ánimos para seguir adelante.

A mis docentes que me brindaron todo su conocimiento para mi formación profesional; en especial a mi asesor quien siempre estuvo dispuesto a brindarnos todo su apoyo para lograr este trabajo.

A mis amigos que conocí en la universidad y el trabajo, por siempre motivarme y estar pendientes de que logré este objetivo.

A mi compañera de tesis por su paciencia y dedicación durante este largo camino para realizar este trabajo, gracias por siempre buscar soluciones a los problemas que se tuvo y así lograr este gran objetivo.

Dax Alexander Valenzuela Nina

Resumen

El presente trabajo de investigación tiene como finalidad recuperar la base lubricante presente en los aceites lubricantes usados (ALU) mediante el proceso de destilación al vacío, ya que, los ALU al ser desechados sin previo tratamiento provocan severos daños ambientales y afecta a la salud pública debido a su contenido de hidrocarburos y metales pesados, por ello se trazó como objetivo general evaluar la efectividad del proceso de destilación al vacío de los aceites lubricantes usados en el rendimiento y como objetivos específicos evaluar la influencia de la presión y temperatura sobre el rendimiento, para posteriormente evaluar las propiedades físicas básicas del destilado del aceite lubricante usado.

Para realizar el proyecto de investigación se tomó muestras de ALU de diferentes lubricentros de la ciudad del Cusco, los cuales fueron homogenizados y puestos en reposo durante 24 horas, posterior a este paso se procedió a destilar muestras de 100 ml de ALU a presiones de 48.54mmHg, 68.54mmHg y 88.53mmHg y se observó el comportamiento a cortes de temperaturas de 350 °C , 365 °C y 380 °C , logrando recuperar la base lubricante presente en los ALU con un rendimiento total que oscila entre los 86% – 90%, adicionalmente se procedió a analizar sus propiedades físico-químicas empleando equipos de análisis de hidrocarburos, de los cuales se obtuvo datos dentro los rangos establecidos por las normas internacionales.

Posteriormente se evaluó la influencia de las variables entrada sobre las variables de respuesta mediante un análisis de varianza, de esta forma se logró determinar que la temperatura tiene mayor influencia en la cantidad recuperada de base lubricante; asimismo, se determinó que realizando la destilación a una presión de menor vació se obtiene mayor cantidad de aceite base y las propiedades de la base lubricante recuperada se asemejan a una base lubricante nueva SN150.

Palabras clave: Aceite lubricante usado (ALU), destilación al vacío, curvas ASTM, aceite base.

Abstract

The purpose of this research work is to recover the lubricant base present in used lubricating oils by means of the vacuum distillation process, since used lubricating oils, when discarded without prior treatment, cause severe environmental damage and affect public health due to their hydrocarbon and heavy metal content, Therefore, the objective was to recover the lubricant bases present in used lubricating oils and to evaluate the relationship between the degree of purification and the effectiveness of the vacuum distillation process based on pressure and temperature, in order to subsequently determine the similarity of the basic physical properties between the recovered lubricant base and a new lubricant base.

To carry out the research project, ALU samples were taken from different lubrication centers in the city of Cusco, which were homogenized and put at rest for 24 hours. After this step, 100 ml samples of ALU were distilled at pressures of 48.54 mmHg, 68.54mmHg and 88.53mmHg and the behavior was observed at temperature cuts of 350 °C, 365 °C and 380 °C, managing to recover the lubricant base present in the ALU with a total yield that oscillates between 86% - 90%, additionally We proceeded to analyze its physical-chemical properties using hydrocarbon analysis equipment, from which data was obtained within the ranges established by international standards.

Subsequently, the influence of the input variables on the response variables was evaluated through an analysis of variance, in this way it was possible to determine that the temperature has a greater influence on the amount of lubricant base recovered; Likewise, it was determined that performing the distillation at a lower vacuum pressure, a greater amount of base oil is obtained and the properties of the recovered base oil are similar to a new SN150 base oil.

Key words: Waste lubricating oil (ALU), vacuum distillation, ASTM Curves, Base Oil.

Tabla de contenido

Resumen		
Abstract		
	ntenidov	
_	ras	
	as	
	rax GENERALIDADESx	
	oducción	
	nteamiento del problema	
	Problema general	
1.2.2.	Problema específico	3
1.3. Jus	tificación	4
	etivos	
1.4.1.	Objetivo general	6
1.4.2.	Objetivos especificos	6
1.5. Hip	ótesis	6
CAPÍTULO II	: MARCO TEÓRICO	7
	ecedentes	
	e Lubricante	
	ites Lubricantes	
2.3.1.	Clasificación	
a)	Según su origen	
b)	Según el grado 1	.3
c)	Según su clasificación técnica 1	.4
2.3.2.	Aditivos y funciones	.6
2.3.3.	Propiedades de los Aceites Lubricantes	.9
2.4. Ace	ites Lubricantes Usados (ALU)2	22
2.4.1.	Propiedades fisicoquímicas de los aceites lubricantes usados 2	23
2.4.2.	Contaminantes de los aceites lubricantes usados 2	:3
2.4.3.	Posibles usos de los aceites lubricantes usados	25
2.5. Pro	cesos de destilación2	26
2.5.1.	Destilación atmosférica2	<u>2</u> 6
2.5.2.	Destilación al vacío	<u>?</u> 7
2.5.3.	Curva de destilación ASTM2	29
2.5.4.	Rendimiento	10
2.6. Dis	posición final y reciclado de los aceites lubricantes en la ciudad de cusco 3	30
	I: METODOLOGÍA 3	
	estra3	
3.2. Ma	teriales y equipos3	12

3.3. Procedimiento	33
3.3.1. Recolección de la muestra	33
3.3.2. Preparación de la muestra	34
3.3.3. Caracterización de la muestra de aceite lubricante usado	35
3.3.4. Proceso de destilación	35
3.3.5. Caracterización de las propiedades fisicoquímicas del destilado al vacío	37
3.3.6. Parámetros del proceso de destilación	38
CAPÍTULO IV: RESULTADOS Y DISCUSIONES	41
4.1. Caracterización de la muestra	41
4.2. Proceso de destilación al vacío	41
a) Destilación a presión de vacío 48.54 mmHg	42
b) Destilación a presión de vacío 68.54 mmHg	44
c) Destilación a presión de vacío 88.53 mmHg	46
4.3. Balance de materia	49
4.4. Análisis de las propiedades fisicoquímicas del aceite base recuperado	53
4.2. Análisis estadístico de la influencia de la presión de vacio y temperatura en e	I
rendimiento	64
CONCLUSIONES	85
RECOMENDACIONES	87
BIBLIOGRAFÍA	88
ANEXOS	93
APENDICE	. 109
Apendice 1: Matriz de consistencia	. 109
Apendice 2: Matriz de operacionalización de variables	. 109

Lista de figuras

Figura 1 \	/iscosidad según SAE J300	14
Figura 2	nterpretación de las siglas según SAE	15
Figura 3(Clasificación según API	16
Figura 4 (Composición general de un aceite lubricante	19
Figura 5	Jso de los ALU	26
Figura 6	Ejemplos de destilación atmosférica y de vacío	28
Figura 7	Esquema de curva de destilación ASTM	29
Figura 8	istado de lubricentros formales en la ciudad del Cusco	31
Figura 9 E	nvases con muestras de aceite lubricante usado	34
Figura 10	Filtración de la muestra	34
Figura 11	Diagrama de bloques de la metodología	39
Figura 12	Esquema del equipo de destilación al vacío ASTM D1160	40
Figura 13	Curva ASTM – Presión de vacío 48.54 mmHg	43
Figura 14	Curva ASTM – Presión de vacío 58.54 mmHg	45
Figura 15	Curva ASTM – Presión de vacío 88.53 mmHg	47
Figura 16	Rendimiento – condiciones de operación	48
Figura 17	Diagrama de bloques - P1= 48.54mmHg	49
Figura 18	Diagrama de bloques - P1= 68.54mmHg	49
Figura 19	Diagrama de bloques - P1= 88.53mmHg	50
Figura 20	Gráfico de contenido de agua	54
Figura 21	Viscosidad Dinámica (40°C)	56
Figura 22	Viscosidad Dinámica (100°C)	57
Figura 23	Viscosidad Cinemática (40°C)	57
Figura 24	Viscosidad Cinemática (100°C)	58
Figura 25	Gama de colores obtenidos en el destilado al vacío	60
Figura 26	Comportamiento del color según la presión	61
Figura 27	Gráfica de columnas – Contenido de metales	63
Figura 28	Región de aceptación y región de rechazo en función al F y F critico	68
Figura 29	Diagrama de Pareto – Temperatura vs Presión	69
Figura 30	Gráficas de superficie - Influencia de la presión y temperatura	70

Figura 31	Gráficas de interacción Presión – Rendimiento	71
Figura 32	Gráficas de interacción Temperatura – Rendimiento	72
Figura 33	Diagrama de Pareto – Índice de viscosidad	73
Figura 34	Gráfica de superficie - Índice de viscosidad	74
Figura 35	Diagrama de Pareto – Viscosidad Dinámica	75
Figura 36	Gráfica de superficie - Viscosidad Dinámica	76
Figura 37	Diagrama de Pareto – Viscosidad Cinemática	77
Figura 38	Gráfica de superficie - Viscosidad Cinemática	78
Figura 39	Diagrama de Pareto – Color ASTM	79
Figura 40	Gráfico de superficie - Color ASTM	80
Figura 41	Diagrama de Pareto – Contenido de agua	81
Figura 42	Gráfica de superficie – Contenido de agua	82
Figura 43	Diagrama de Pareto – Gravedad API	83
Figura 44	Gráfica de superficie - Gravedad API	84

Lista de tablas

Tabla 1 C	lasificación de la viscosidad según ISO	20
Tabla 2	Propiedades fisicoquímicas de los lubricantes usados	23
Tabla 3(Contaminantes presentes en los ALU	25
Tabla 4	ugares de recolección de muestras de aceite lubricante usado	33
Tabla 6	Rangos máximos y mínimos de operación	36
Tabla 7 N	lúmero de pruebas (Presión - Temperatura)	36
Tabla 7 P	ropiedades de la muestra preparada de aceite lubricante usado	41
Tabla 8	Datos obtenidos de la destilación a 48.54 mmHg	42
Tabla 9	Datos obtenidos de la destilación a 68.54 mmHg	44
Tabla 10	Datos obtenidos de la destilación a 88.53 mmHg	46
Tabla 11	Datos de entrada y salida para el balance de materia	50
Tabla 12	Balance de materia	52
Tabla 13	Porcentaje de humedad presentes en las muestras.	53
Tabla 14	Tabla resumen de promedios del contenido de humedad	54
Tabla 15	Datos de viscosidad a 40°C	55
Tabla 16	Datos de viscosidad a 100°C	55
Tabla 17	Tabla resumen de viscosidades a 40°C y 100°C	56
Tabla 18	Valores de color ASTM para cada prueba	59
Tabla 19	Contenido de metales en el residual	62
Tabla 20	Tabla comparativa (Aceite base recuperado – Aceite base nuevo)	64
Tabla 21		
	Rendimiento total obtenido a distintas presiones	65
Tabla 22	Rendimiento total obtenido a distintas presiones	
		66
Tabla 23	Rendimiento parcial obtenido a distintos rangos de temperatura	66 66
Tabla 23 Tabla 24	Rendimiento parcial obtenido a distintos rangos de temperatura Promedio de rendimiento en base a las presiones y temperaturas	66 66 67
Tabla 23 Tabla 24 Tabla 25	Rendimiento parcial obtenido a distintos rangos de temperatura Promedio de rendimiento en base a las presiones y temperaturas Estadísticas de la regresión	66 66 67 67
Tabla 23 Tabla 24 Tabla 25 Tabla 26	Rendimiento parcial obtenido a distintos rangos de temperatura Promedio de rendimiento en base a las presiones y temperaturas Estadísticas de la regresión Datos de análisis de varianza	66 66 67 68
Tabla 23 Tabla 24 Tabla 25 Tabla 26 Tabla 27	Rendimiento parcial obtenido a distintos rangos de temperatura Promedio de rendimiento en base a las presiones y temperaturas Estadísticas de la regresión Datos de análisis de varianza Datos de intercepción	66 67 67 68 73
Tabla 23 Tabla 24 Tabla 25 Tabla 26 Tabla 27 Tabla 28	Rendimiento parcial obtenido a distintos rangos de temperatura Promedio de rendimiento en base a las presiones y temperaturas Estadísticas de la regresión Datos de análisis de varianza Datos de intercepción Análisis de varianza – Índice de viscosidad	66 67 67 68 73

Tabla 31 A	Análisis de varianza – Contenido de agua	81
Tabla 32 Aı	nálisis de varianza – Gravedad API	83

Lista de anexos

Anexo 1: Karl Fischer tritator/cou-lo aquamax kf moisture meter	93
Anexo 2: Stabinger Viscometer – ANTOON PAR SVM 3000	93
Anexo 3: Petrotest PMA-4 -ASTM D93	94
Anexo 4: Equipo de destilación al vacío ASTM D1160 – BR INSTRUMENTS	94
Anexo 5:Equipo de difracción de rayos X – OLYMPUS	95
Anexo 6: Balanza de alta precisión PR Series - OHAUS	95
Anexo 7: Proceso de destilación al vacío	96
Anexo 8: Determinación del porcentaje de agua	96
Anexo 9: Determinación de la viscosidad	97
Anexo 10: Homogenización de las muestras	97
Anexo 11: Aplicaciones de aditivos según el tipo de fluidos	98
Anexo 12: Campos de aplicación de las bases sintéticas	99
Anexo 13: Composición y propiedades de aditivos	100
Anexo 14: Características SAE 15W-40	101
Anexo 15: Características SAE 20W-50	102
Anexo 16: Características SAE 25W-60	103
Anexo 17: Características SAE 5W-30	104
Anexo 18: Características de base lubricante de refinería	105
Anexo 19: Escala de color ASTM D1500	106
Anexo 20: Propiedades fisicoquímicas de n-alcanos y cicloalcanos	107
Anexo 21: Propiedades físicas de compuestos aromáticos	108

Nomenclatura

ALU: Aceite lubricante usado

ASTM: American Society for Testing Materials

SAE: Society Of Automotive Engineers

NTP: Norma Técnica Peruana

API: American Petroleum Institute

CAPÍTULO I: GENERALIDADES

1.1. INTRODUCCIÓN

Los aceites lubricantes desempeñan un rol importante en el funcionamiento del parque automotor, ya que ayudan a reducir la fricción y el desgaste de las partes metálicas del motor alargando su vida útil; sin embargo, cuando estos aceites lubricantes llegan a su etapa final de uso se convierten en aceites lubricantes usados, dando origen a una problemática de gestión de manejo para su disposición final.

En la provincia de Cusco, se tiene la información de que cada taller genera y almacena aproximadamente un cilindro diario de aceite lubricante usado, lo cual hace un estimado de 208 litros por día, haciendo un total de 6240 litros por mes, sin embargo solo en la ciudad del Cusco existen alrededor de 50 establecimientos de cambio de aceite entre formales e informales, sin contar a las concesionarias que brindan servicio de mantenimiento a los vehículos de sus propias marcas; en general, dichos establecimientos disponen sus desechos de la siguiente manera; el 40% son desechados al suelo, el 24% al alcantarillado y la diferencia es vendida a algunas empresas que recolectan estos desechos para su posterior tratamiento (Gonzales Bellido, 2018).

Estos aceites lubricantes usados son catalogados como un desecho tóxico que afecta al medio ambiente y a la salud pública debido a su contenido de metales pesados, hidrocarburos aromáticos policíclicos y aditivos químicos los cuales al ser liberados en el suelo y agua causan daños irreparables en los ecosistemas naturales y recursos hídricos, además la quema inapropiada de estos genera emisiones de gases nocivos y partículas finas que contribuye a la contaminación atmosférica y afecta la calidad de aire que respiramos.

El contacto con estos desechos provoca daños al sistema respiratorio, a la piel e inclusive puede provocar efectos carcinógenos a largo plazo y constante exposición, por lo que se

recomienda una indumentaria adecuada para el manejo, sin embargo, los trabajadores de estos establecimientos no cuentan con la protección adecuada los cual los hace susceptibles a contraer algún tipo de enfermedad antes mencionada.

En la ciudad de Cusco pese a la relevancia de plantear esta problemática existe una falta de conciencia y regulación en cuanto a la gestión adecuada de estos los aceites lubricantes usados, la disposición final inapropiada y la falta de infraestructura para el reciclaje y tratamiento de estos, ha provocado una situación alarmante. Por ello es necesario implementar medidas sólidas frente a esta problemática y proponer de manera oportuna políticas eficientes que puedan promover el reciclaje, recolección y la correcta disposición de los aceites lubricantes usados, y no solo normativas que recomienden su manejo como una opción.

Por ello, el objetivo del presente trabajo es recuperar las bases lubricantes presentes en los ALU mediante el proceso de destilación al vacío y de esta forma buscar el reaprovechamiento de estos desechos con el propósito de darles un nuevo uso con una misma función, y contribuir a la disminución de la de contaminación y el impacto que provoca en el ambiente.

1.2. PLANTEAMIENTO DEL PROBLEMA

En el proceso de lubricación de motores de combustión interna el aceite lubricante sufre un desgaste de sus bases minerales y sintéticas que lo componen; el cual lleva a este a ser desechado por su alto contenido de metales pesados, su aspecto oscuro por las partículas suspendidas, el hollín generado por la combustión interna y el agotamiento de los aditivos químicos presentes en el lubricante (Morán Robles, 2017). Al ser desechado o comercializado sin previo tratamiento este representa un riesgo para el medio ambiente, afectando a los suelos y cuerpos acuíferos, ya que al ser clasificado como un hidrocarburo pesado y sustancia peligrosa posee mayor tiempo de residencia en la superficie donde es vertida, así mismo los hidrocarburos son catalogados como sustancias acumulables en el medio e inducen a la fragmentación de suelos, provocando la disminución en la estructura vegetal y alteraciones en la microbiota (Fong Silva, Quiñonez Bolaños, & Tejada Tovar, 2017).

1.2.1. PROBLEMA GENERAL

• ¿Cuál es el rendimiento y la calidad del destilado al vacío de aceite lubricante usado?

1.2.2. PROBLEMA ESPECÍFICO

- ¿Cuáles son las características del aceite lubricante usado sometido a filtración?
- ¿Cuál es el efecto de la presión y temperatura sobre el rendimiento y calidad del destilado al vacío de aceite lubricante usado?
- ¿Cuáles son las condiciones de presión y temperatura que logran el mejor rendimiento
 y calidad de la base lubricante?

1.3. JUSTIFICACIÓN

El presente trabajo se realiza con la finalidad de recuperar las bases lubricantes presentes en los aceites lubricantes usados, puesto que al no estar sometidos a condiciones de craqueo térmico estas aún mantienen su estructura interna casi intacta, la base lubricante está conformada por cadenas de hidrocarburos que contienen entre 15 y 30 átomos de carbono por molécula, sin embargo tras un periodo de tiempo de uso estos pierden sus propiedades lubricantes debido al calor producido por la fricción entre las piezas metálicas del motor de combustión interna sin producir la ruptura de las cadenas de hidrocarburos presentes en el lubricante, lo cual nos direcciona a la posibilidad de recuperar la base lubricante por distintos métodos y posteriormente ser reutilizada.

Actualmente los lubricantes comerciales contienen aproximadamente un 15% de bases regeneradas, por lo cual el aceite lubricante usado podría re aprovecharse para el uso de parque automotor en el país (Sanz Tejedor, 2013).

Desde un punto de vista medioambiental los aceites lubricantes usados poseen una serie de hidrocarburos que no son biodegradables, asimismo contienen metales pesados como el plomo, cadmio, etc. y sustancias tóxicas como los PHA's (compuestos aromáticos policíclicos) y PCB's (policlorobifenilos) que es un importante aditivo en los aceites lubricantes y se mantienen aún después de que el aceite fue usado, al ser estos vertidos en los talleres automotrices provocan un daño severo al suelo puesto que estos no tiene un normativa de seguridad obligatoria para la adecuada disposición de estos desechos tóxicos. Sin embargo, es importante destacar que actualmente existen cinco normativas técnicas peruanas en materia de gestión ambiental las cuales permiten abordar aspectos técnicos para la correcta manipulación de estos aceites lubricantes usados, tales como:

• NTP 900.050 (2022) – Manejo de aceite usados; Generalidades. (INACAL, 2014)

- NTP 900.051 (2019) Manejo de aceites usados; generación, recolección y almacenamiento (INACAL, 2019)
- NTP 900.052 (2019) Manejo de aceites usados; Transporte (INACAL, 2019)
- NTP 900.053 (2019) Manejo de aceites usados, Re-refinación (INACAL, 2019)
- NTP 900.054 (2012) Aprovechamiento energético previo al tratamiento de aceites usados (INACAL, 2012)

Las normativas dan especificaciones y características que permitirán dar un tratamiento para su reutilización y la reducción del impacto ambiental que estos provocan.

1.4. OBJETIVOS

1.4.1. OBJETIVO GENERAL

 Evaluar el rendimiento y la calidad del destilado al vacío de aceite lubricante usado

1.4.2. OBJETIVOS ESPECIFICOS

- Determinar las características del aceite lubricante usado sometido a filtración.
- Evaluar el efecto de la presión y temperatura en el rendimiento y calidad del destilado al vacío de aceite lubricante usado
- Determinar las condiciones de presión y temperatura que logran el mejor rendimiento y calidad de la base lubricante.

1.5. HIPÓTESIS

 La presión y temperatura ejerce efecto significativo en el rendimiento y calidad del lubricante obtenido por destilación al vacío

CAPÍTULO II: MARCO TEÓRICO

2.1. ANTECEDENTES

- Vélez Ponce, M. V. (2020). Análisis de concentración de Fe, Cu y Al por espectroscopía de absorción atómica a la llama en el hidrocarburo combustible obtenido por destilación simple del aceite gastado lubricante automotriz 20W50 [Tesis de Grado, Universidad de las Fuerzas Armadas]. Esta investigación trata de dar una posible solución a la problemática ambiental que causa la mala disposición de los aceites lubricantes usados en Ecuador, teniendo como objetivo estudiar los metales presentes en el hidrocarburo obtenido de la destilación simple de aceites lubricantes usados utilizando espectroscopia de absorción atómica. Para realizar este estudio se recolectó aceites lubricantes usados de dos ciudades una a nivel del mar y otra cerca de los 3000 m.s.n.m. dichas muestras se dejaron varios días en reposo para que sedimenten las partículas suspendidas presentes en el ALU, posterior a este proceso se realizó la destilación simple a temperaturas de 275 °C obteniendo un condensado con características similares al Diesel el cual se procedió a analizar para determinar la cantidad de metales presentes, los resultados mostraron que la muestra tomada en la ciudad de Lacatunga a 3000 m.s.n.m contiene un valor cercano a 0 mg/kg de metales mientras que en la muestra tomada al nivel de mar es cercano a 20 mg/kg de metales como hierro, cobre y aluminio. Se llegó a la conclusión de que se logró realizar una propuesta ambiental para la disposición de los aceites lubricantes usados en Ecuador.
- Saleem H. J. & Karim A. R..(2019). Re-refining of used lubricating oil by vacuum distillation/thin wiped film evaporation technique. *Petroleum Science and Technology*, 38(4), pp 323-330; Esta investigación trata de dar una alternativa de solución a la creciente demanda de conservación de los recursos naturales, la conservación de la

energía y el medio ambiente, tiene como objetivo re-refinar los aceites lubricantes usados de base SN- 150 y SN-200 utilizando el método de destilación al vacío/ técnica de thin wiped film, la metodología aplicada consiste inicialmente en la deshidratación a una temperatura de 240°C a presión atmosférica para eliminar el agua y destilados ligeros y recolectando un volumen del 8.6%, luego el gasóleo se separó del residuo de la unidad de destilación atmosférica mediante destilación al vacío a una temperatura de 240°C con un vacío de 80 mmHg y se recolectó un volumen del 4.3%, posterior a esto los aceites base se destilaron a una temperatura de 320- 360 °C y a una presión de 80 mmHg, obteniéndose un 54% de volumen de aceite base refinado el cual se trata con arcilla activa para eliminar las impurezas aún presentes, finalmente este es filtrado mediante un filtro de prensa para eliminar las impurezas sólidas. Se llegó a la conclusión que la técnica de destilación al vacío/evaporación thing wiped film (VDTWF) es un proceso útil para producir aceites base, grado SN-150 y SN-200 a partir de aceite lubricante usado local en Irak. Los aceites base producidos son todos API tipo I ya que su contenido de azufre es superior al 0,03% en peso, el contenido saturado es inferior al 90% en peso y el índice de viscosidad está entre 80-120, la cantidad de metales se reduce drásticamente y el proceso ácido arcilla ayuda a mejorar el color.

Muna, K., Tagreed H. & Hader A. A. (2017). Using vacuum distillation technique to treat waste lubricating oil and evaluation its efficiency by chromatographic methods, *Journal of Al-Nahrain University*, 20(2), pp.17-24; La problemática que provoca la disposición final de los aceites lubricantes usados ha tenido como consecuencias graves problemas ambientales, razón por la cual se trazó como objetivo la propuesta de la destilación al vacío como alternativa para reutilizar el aceite lubricante usado, la metodología empleada consiste en recolectar el ALU y dejar sedimentar durante 24 horas,

posteriormente se filtró la capa superior y fue llevado al balón de destilación donde se inició el calentamiento empleando un vacío de 5 mmHg a una temperatura de 120 – 350 °C, dejando el residuo en el matraz para su posterior análisis, determinando el cambio de la composición química del aceite lubricante usado en comparación al aceite lubricante nuevo y el gasóleo utilizando la técnica de cromatografía de gases. Se llegó a la conclusión de que el tratamiento de aceites lubricantes usados mediante destilación al vacío es eficaz para eliminar las impurezas y producir compuestos de hidrocarburos similares a los gasóleos y que este se emplea para producir un aceite base o combustible.

Jonidi Jafari, A. & Hassanpour M. (2015). Analysis and comparison of used lubricants, regenerative technologies in the world, Resources, Conservation and Recycling, 103(), pp 179-191. Esta investigación busca dar solución a la problemática ambiental que causan los aceites lubricantes usados, tiene como objetivo analizar y comparar las diferentes tecnologías existentes para la regeneración de los aceites usados tales como: proceso ácido/ arcilla, proceso de destilación, proceso de desasfaltado con disolvente y procesos operativos para regenerar aceites como: ácido/arcilla, proceso de destilación, des asfaltado con solventes, TFE (Thin film evaporation) con acabado hidráulico y TFE (Thin film evaporation) con acabado de arcilla, TFE (Thin film evaporation) con acabado solvente, TDA (thermal de-asphalting) con acabado en arcilla. Llegando a la conclusión que la disposición física y el diseño de las unidades de operación en una industria dependen de la calidad del aceite producto y la concentración de contaminantes disponibles en el aceite usado. Las tecnologías regenerativas utilizadas para la recuperación de lubricantes usados son procesos costosos. Sin embargo, los puntos a favor incluyen la disminución de los niveles de residuos peligrosos y la idéntica calidad del aceite obtenido con la del crudo.

- S Salem, S., Salem, A. & Agha Babaei, A. (2014) Application of Iranian nano-porous Cabentonite for recovery of waste lubricant oil by distillation and adsorption techniques, Journal of Industrial and Engineering Chemistry, 23(), pp 154-162. esta investigación trata de dar una solución a la problemática ambiental y mitigar los daños a la salud que causan la mala disposición final que se da a los aceites lubricantes en Irán, propone utilizar bentonita de calcio nanoporosa iraní en el proceso de regeneración de aceites lubricantes usados específicamente en el proceso de tratamiento con arcilla, previo a realizar este proceso se acondiciona el aceite lubricantes usado utilizando procesos de sedimentación por gravedad, deshidratación y eliminación de compuestos más volátiles presentes en el aceite lubricantes usado mediante destilación atmosférica y finalmente el proceso de filtración del aceite lubricante, una vez concluido este acondicionamiento se realiza el proceso de tratamiento con arcilla en donde se utilizó la bentonita de calcio Irani la cual es combinada con HNO₃ Y H₂SO₄, logrando obtener un aceite lubricante regenerado de mejor aspecto en el color, llegando a la conclusión de que si es posible utilizar la bentonita de calcio iraní en el proceso de regeneración de aceites lubricantes específicamente en el proceso de ácido arcilla.
- Eman A. & Abeer M. S. (2013) Re-refining of used lube oil, i- by solvent extraction and vacuum distillation followed by hydrotreating, *Petroleum & Coal* 55 (3), pp 179-187. Mencionan la historia del reciclaje del aceite lubricante usado y los distintos esfuerzos de la humanidad durante más de cuatro décadas por intentar reducir el impacto que estos generan al ser desechados sin ningún tratamiento previo o empleados directamente en hornos quemadores; como objetivo se propone la destilación al vacío seguida de hidrotratamiento para un óptimo reciclaje de aceite; de forma similar se considera como una técnica eficaz el cual consiste en la deshidratación previa mediante la destilación

atmosférica sin embargo también menciona que este paso puede reemplazarse por la extracción con solventes, posteriormente el residuo obtenido pasará a la unidad de destilación al vacío a una temperatura de 310 °C a una presión de 15 mmHg, durante este paso la destilación al vacío producirá un residuo y al menos una fracción de destilado de aceite base el cual será enviado directamente al hidrotratamiento a una temperatura entre 270°C – 320°C el cual consta de un reactor de lecho percolado de Ni/Mo soportado en una base de sílice de alúmina para eliminar los contaminantes aún presentes en el aceite base obtenido de la destilación al vacío, concluyendo que el proceso destiló eficazmente el aceite lubricante usado con un 84% de rendimiento y obteniendo 84% de saturados, 14% de aromáticos y 2% de residuos.

Luther R. & Mang T. (2012), Lubricants, 10. Disposal, Recycling and Safety Aspects. *Fuchs Petrolub AG, Mannheim, Germany*, 21(10), pp 583-589. Esta investigación plantea la problemática que tiene en Europa Occidental con el destino de los aceites lubricantes usados donde solo se puede recolectar el 49%, sin embargo solo el 28% se recoge realmente, teniendo un gran excedente que no presenta ningún plan de disposición final, frente a esta problemática se planteó los objetivos de la recolección intensiva de aceite y mejorar la compatibilidad ambiental de los lubricantes, por lo cual, se propuso una serie de procesos como la re-refinación mediante la separación de impurezas, separación de partes volátiles mediante destilación atmosférica, separación de aditivos y subproductos en la refinación ácida y extracción con solvente (propano), extracción con propano, tratamiento con ácido sulfúrico, tecnología Mohawk, entre otros mencionados en el artículo, obteniendo la conclusión de que la mejor alternativa de reciclaje de aceite lubricante usado es la extracción con propano obteniendo un 94% de rendimiento frente a la destilación atmosférica la cual alcanza un rendimiento máximo del 79%, sin embargo

se menciona que se podría emplear la destilación al vacío para obtener un mejor rendimiento.

2.2. BASE LUBRICANTE

La base lubricante es denominada como una sustancia grasa líquida con fluidez a temperatura ambiente, esta no es miscible con el agua y posee menor densidad de la misma; estas a su vez se dividen según su origen en minerales y sintéticos (Matute & Sarmiento , 2012). Los aceites de base mineral se producen en el proceso de refinación del petróleo en las refinerías.

Según Speight & Exall 2014, los aceites de base sintética son más usados que los minerales y se pueden usar para motores de automoción y marinos, compresores, sistemas hidráulicos y engranajes, estos por lo general están constituidos por cadenas de hidrocarburos que van desde los C₁₅ hasta los C₃₀; frente a esto los aceites de base sintética han logrado mayor popularidad debido a sus propiedades, tales como alto índice de viscosidad, ausencia de compuestos aromáticos, baja volatilidad, alta estabilidad térmica y comportamiento del flujo a baja temperatura.

2.3. ACEITES LUBRICANTES

Los aceites lubricantes son compuestos que se utilizan para disminuir la fricción entre piezas que se encuentran en movimiento, manteniendo en funcionamiento las piezas del motor, es más, de su buen uso y aplicación depende mucho la vida útil del vehículo.

Un aceite lubricante consiste en uno o más componentes base (aceites básicos) en combinación con aditivos químicos que refuerzan las propiedades de los aceites base y/o adicionan características especiales a estos. El tipo específico de aditivo que se escoge y su proporción difiere según el tipo de servicio para el cual está destinado el lubricante (Jones Pawlak , 2007).

Las principales funciones de un aceite lubricante son:

- Reducción de la fricción
- Disipación de calor
- Retención y suspensión de contaminantes

2.3.1. CLASIFICACIÓN

Los aceites se clasifican según su origen, según el grado y clasificación técnica

a) Según su origen

Se clasifican en 2 grandes grupos:

- Aceites sintéticos: Los aceites sintéticos no tienen su origen directo del crudo de petróleo, sino que son creados de subproductos petrolíferos combinados en procesos de laboratorio. Las bases sintéticas se utilizan en aquellas aplicaciones en los que los aceites minerales no son recomendados debido a la agresividad del ambiente (altas temperaturas, radiaciones, oxidantes fuertes). Las bases sintéticas son esenciales para condiciones de temperatura subártica y para temperaturas por encima de 170 °C (Manzanares Jiménez , 2022).
- Aceites minerales: Las bases minerales son obtenidas de la destilación fraccionada del petróleo estos están compuestos en su mayoría por 44 % de alcanos de cadena lineal y cadena ramificada, 29% de cicloalcanos, 26.2% de aromáticos y 3,2 de naftalenos y aditivos en un (20 -10 %) acorde a Sanz Tejedor A. (2018).

b) Según el grado

- Monógrados: Es un lubricante que cumple un solo grado SAE puede ser un grado de verano o bien de invierno. Son aceites cuyos índices de viscosidad varían considerablemente en función de la temperatura (Vistony, 2018).
- Multigrado: Un aceite multigrado es diseñado para trabajar en aplicaciones donde los

cambios de temperatura son considerables, también se define como un producto que incluye varios grados de viscosidad, esto quiere decir que es una combinación de 2 grados, uno que se utiliza para bajas temperaturas y otra para altas temperaturas (Vistony, 2018).

c) Según su clasificación técnica

• Clasificación SAE (Society of Automotive Engineers): Se designa la viscosidad de un aceite de uso automotriz según la norma SAE J300, este expresa el grado de viscosidad del lubricante y los clasifica en 10 grados de viscosidad. La SAE clasifica los aceites lubricantes en dos tipos de grados; W (Winter) y W- (No winter), que hace referencia a las propiedades del aceite en frío, los cuales van desde 0W hasta los 25W, y los grados W- el cual muestra la adecuación del aceite para altas temperaturas, los cuales van desde los 20 a 60 (REPSOL, 2022).

Figura 1
Viscosidad según SAE J300

SAE	Cranking	Pumping	Kinematic	Kinematic
Viscosity	Viscosity (cP)	Viscosity (cP)	Viscosity (cSt)	Viscosity (cSt)
Grade	Max at Temp. (°C)	Max at Temp. (°C)	Min at 100°C	Max at 100°C
0W	6,200 at -35	60,000 at -40	3.8	_
5W	6,600 at -30	60,000 at -35	3.8	_
10W	7,000 at -25	60,000 at -30	4.1	-
15W	7,000 at -20	60,000 at -25	5.6	-
20W	9,500 at -15	60,000 at -20	5.6	-
25W	13,000 at -10	60,000 at -15	9.3	_
20	_	-	5.6	<9.3
30	-	-	9.3	<12.5
40	_	()	12.5	<16.3
50	_		16.3	<21.9
60			21.9	<26.1

Nota. Adaptado de Surface Activity Petroleum Derived Lubricants, por Pillon Z., 2011.

En la figura 1 se muestra la clasificación de aceites según SAE mediante la normal J300 que clasifica los aceites según su grado de viscosidad a 100°C, en ese contexto se manejan los aceites monógrados (Ej.: SAE 30, SAE 40 y SAE 50) y los multigrados (Ej.: SAE 5W-30, SAE 10W-40, SAE 15W-50 y SAE 20W-50), (SAE international, 2018).

En la siguiente figura se observa el significado de las siglas para mencionar un aceite lubricante ya sea de base sintética o mineral, esta puede o no llevar la letra "W" ya que indica la viscosidad máxima a una baja temperatura, por lo general en otros países se usa específicamente en la temporada de invierno para que la viscosidad del aceite no disminuya significativamente con la temperatura.

Figura 2Interpretación de las siglas según SAE

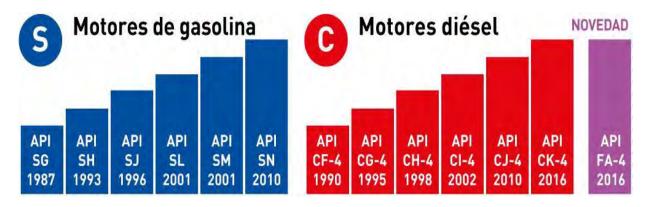


Nota. La figura esquemática fue elaborada en base a las definiciones mencionadas en la (SAE international, 2018).

• Clasificación API (American Petroleum Institute)

La clasificación API designa el nivel de desempeño del lubricante ya sea que se aplica en un vehículo gasolinera y dual (S) o un petrolero (C), la S y la C van seguidas de una letra que en el orden ascendente del abecedario y clasifican la calidad del paquete de aditivos del lubricante. (SAE international, 2018).

Figura 3Clasificación según API



Nota. Adaptado de Liqui Moly – Lubricantes.

2.3.2. ADITIVOS Y FUNCIONES

Son pequeños porcentajes de diferentes materiales solubles en aceites que se añaden a estos, de tal manera que les dan características que no se obtiene por los procesos de refinamiento. A estos materiales se les llama comúnmente aditivos y existen varios tipos como se muestra en el anexo 11.

Los aceites usados para lubricar motores de combustión interna pueden contener uno o más de diferentes tipos de aditivos, dependiendo del diseño de la máquina y de las condiciones de funcionamiento (Speight & Exall, 2014).

Algunos tipos de aditivos más usados son:

Depresores del punto de congelación

Tienen como función romper los cristales de las parafinas que se forman al descender la temperatura.

• Aditivos de untuosidad

Dispone sus moléculas adheridas a las superficies metálicas mediante fuerzas de tipo electrostático para evitar el contacto destructivo metal con metal (Liqui Moly, 2018).

Aditivos de extrema presión

Forman películas de gran resistencia y reducido espesor, evitando que la película de lubricación que existe entre metales desaparezca (Speight & Exall, 2014).

Aditivos detergentes

Este aditivo rodea a los depósitos carbonosos producidos por las reacciones de oxidación los cuales son arrancados de las piezas del motor, arrastrando las impurezas que pueden encontrarse en la parte interna del motor evitando que se peguen y tenga daños posteriormente en los ductos de lubricación (Speight & Exall, 2014).

Aditivos dispersantes

Las partículas que son arrancadas por los detergentes son puestas en suspensión por este aditivo (Liqui Moly, 2018).

• Aditivo anti corrosión

La corrosión se debe más específicamente a la acción de la acidez de los compuestos de azufre y de los ácidos resultantes de la oxidación del aceite o combustible.

Este aditivo debe formar una barrera protectora y adherirse químicamente en la superficie metálicas de los componentes del equipo, donde es más probable la contaminación del sistema por agua (agua de mar o salmuera de petróleo) estos inhibidores forman una película

de barrera en la superficie del sustrato, lo que reduce la velocidad de corrosión y la velocidad de formación de óxido (Speight & Exall, 2014).

• Aditivo antiespumante

La agitación y aireación de los aceites lubricantes que se da en ciertas condiciones da resultado a la formación de burbujas de aire en el aceite (espuma). La formación de esta espuma mejora la oxidación de aceite y reduce el efecto de lubricación, para evitar esto se utilizan agentes antiespumantes como siliconas o el polimetacrilato de alquilo (REPSOL, 2022).

Antioxidantes

Los aceites minerales reaccionan con el oxígeno del aire para formar ácidos orgánicos los cuales causan un aumento en la viscosidad del aceite, la formación de lodos y barnices, la corrosión de las partes metálicas y la formación de espuma (Liqui Moly, 2018).

Por lo tanto, su función es evitar las características anteriormente mencionadas para el asegurar el correcto funcionamiento del motor.

Aditivos anti-desgaste

La fricción durante el servicio causará desgaste en las superficies metálicas desprotegidas, una consecuencia de la fricción es que la energía creada por la resistencia se convierte en calor. Para evitar esto se usa este aditivo el cual genera una película protectora entre las superficies adyacentes para reducir el desgaste y la disipación de calor generado.

• Mejoradores de índice de viscosidad

La viscosidad del aceite lubricante disminuye bruscamente a altas temperaturas. La baja viscosidad provoca una disminución en la capacidad de lubricación del aceite. Los mejoradores del índice de viscosidad mantienen la viscosidad en niveles aceptables, lo que proporciona una película de aceite estable incluso a temperaturas elevadas. Los mejoradores de la viscosidad se utilizan ampliamente en el aceite multigrado, cuya viscosidad se especifica a temperaturas altas

y bajas (Liqui Moly, 2018). Los mejoradores del índice de viscosidad son polímeros de cadena larga y alto peso molecular.

Figura 4Composición general de un aceite lubricante



Nota. Adaptado de Liqui Moly, 2018.

2.3.3. PROPIEDADES DE LOS ACEITES LUBRICANTES

Viscosidad

Es la resistencia que un fluido opone a cualquier movimiento interno de sus moléculas, dependiendo, por tanto, del mayor o menor grado de cohesión existente entre estas.

• Índice de viscosidad

Se entiende como índice de viscosidad, el valor que indica la variación de viscosidad del aceite con la temperatura. Siempre que se calienta un aceite, éste se vuelve más fluido, su viscosidad disminuye; por el contrario, cuando el aceite se somete a temperaturas cada vez más bajas, éste se vuelve más espeso, es decir la viscosidad aumenta.

Según Fong Silva, Quiñonez Bolaños, & Tejada Tovar (2017), Un alto índice de viscosidad indica una tasa de cambio de viscosidad relativamente baja con la temperatura, mientras que un

índice de viscosidad bajo indica una tasa de cambio de viscosidad con la temperatura relativamente alta.

Tabla 1Clasificación de la viscosidad según ISO

ASTM D 2422 ISO Viscosity Grades for Industrial Lubricants				
Viscosity	Viscosity Mid-Point Mid-point Viscosity at 40			Viscosity Limits at
Grade	Viscosity at 40 ºC	SUS Approxirnate	at 40 ºC, cSt	40ºC, cSt
ISO VG	, cSt	Equivalents	Minimum	Maximum
2	2	32	1.98	2.42
3	3	36	2.88	3.52
5	5	40	4.14	5.06
7	7	50	6.12	7.48
10	10	60	9	11
15	15	75	13.5	16.5
22	22	105	19.8	24.2
32	32	150	28.8	35.2
46	46	215	41.4	50.6
68	68	315	61.2	74.8
100	100	465	90	110
150	150	700	135	165
220	220	1000	198	242
320	320	1500	288	352
460	460	2150	414	506
680	680	3150	612	748
1000	1000	4650	900	1100
1500	1500	7000	1350	1650

Nota. Tabla adaptada de Synthetics, Mineral Oils, & Bio - Based Lubricants, (p. 971), por Speight, James G.; Heineman, Heinz, 2013.

La tabla 1 muestra el grado de viscosidad según las normas ASTM para hidrocarburos (D 2422) donde clasifica el índice de viscosidad a la temperatura de 40°C.

• Punto de inflamación

Es aquel punto en el que la temperatura del aceite llega a su punto de inflamación, el aceite emana suficientes vapores que se inflaman cuando una llama abierta es aplicada, cuando una prueba de este tipo se realiza bajo ciertas condiciones específicas, la temperatura a la cual esto sucede se denomina punto de inflamación, los vapores a esta temperatura son lo suficiente

para provocar una combustión sostenida y por ende la llama desaparece, a este punto se denomina punto de fuego. (Noria.MX, 2020)

Contenido de agua

La determinación del contenido de agua es un indicador de vital importancia en la compra, venta o transferencia de productos derivados del petróleo para ayudar a predecir su calidad y características de rendimiento.

En el caso de las bases lubricantes son considerados compuestos higroscópicos por lo que absorben fácilmente agua desde el aire, la presencia de humedad podría provocar corrosión y desgaste prematuros, un aumento de la carga de residuos que provocaría una disminución de la lubricación y el taponamiento prematuro de los filtros, una impedancia en el efecto de los aditivos y un apoyo indeseable del crecimiento bacteriano nocivo (Sandino Corbet, 2018).

Color del aceite

El color es un indicador visual que contrasta la calidad de un aceite, estos pueden variar desde transparentes a oscuros dependiendo del tipo de crudo proveniente, viscosidad y tratamiento que recibe durante la refinación, asimismo como la presencia de contaminantes u oxidación; por otro lado, también puede presentar oscurecimiento debido a una reacción fotolítica al estar expuesto a la luz solar, (Noria.MX, 2020).

• Densidad y gravedad API

La densidad de un aceite lubricante se mide por comparación entre los pesos de un volumen determinado de ese aceite y el peso de igual volumen de agua destilada, cuya densidad es igual a 1, a igual temperatura. Para los aceites lubricantes normalmente se indica la densidad a 15°C (Liqui Moly, 2018).

Una medida alternativa es la escala de gravedad API, donde:

$$API = \frac{141.5}{GE(60^{\circ}C)} - 131.5$$
 Ec. 1

La densidad aumenta con la viscosidad, el intervalo de ebullición y el contenido de nafteno y aromáticos, y disminuye a medida que aumentan los niveles de isoparafina y aumenta el índice de viscosidad. (Ver anexo 20)

Punto de Nube

También conocido como punto de turbidez, indica la temperatura a la que se formas los cristales de cera y mide el índice de la temperatura más baja de la utilidad del aceite lubricante en ciertas aplicaciones.

Esta característica permite conocer el punto de cristalización de los aceites lubricantes los cuales se precipitan a altas temperaturas obstruyendo los filtros incluso obstaculizando el suministro de aceite (Lubritec, 2021).

• Punto de Fluidez

Es la temperatura más baja a la que se observa que el aceite lubricante fluye por gravedad a través de un recipiente en forma horizontal durante cinco segundos, la temperatura empleada usualmente es de 3 °C o 5 °F por encima de la temperatura a la que el aceite no muestra movimiento. (Noria.MX, 2020)

2.4. ACEITES LUBRICANTES USADOS (ALU)

El aceite ALU, a menudo denominado como aceite usado, es cualquier aceite lubricante (AL) ya sea refinado a partir del petróleo o de componentes sintéticos, que ha sido contaminado por impurezas físicas o químicas como resultado de su uso.

Según la definición de Enviroment Protection Agency (EPA), un aceite usado es cualquier aceite que haya sido refinado del petróleo crudo o cualquier aceite sintético, que haya sido usado y como resultado de tal uso este se contamina con impurezas físicas o química. Los aceites

lubricantes se contaminan durante su utilización con productos orgánicos de oxidación, con materiales como carbón, productos provenientes del desgaste de los metales y con otros sólidos.

2.4.1. PROPIEDADES FISICOQUÍMICAS DE LOS ACEITES LUBRICANTES USADOS

Los ALU poseen propiedades fisicoquímicas variables los cuales se encuentran entre rangos según (INACAL, 2014), esto se debe a que los ALU recolectados provienen de distintos puntos los cuales no son homogéneos en su totalidad y existe cierta variación en cada uno de los lotes provenientes.

Tabla 2Propiedades fisicoquímicas de los lubricantes usados

Propiedades	Intervalo de Variación
Viscosidad (CSK) 40°C	19-434
100°C	4-30
Índice de viscosidad	90-120
Peso específico (15/15%)	0.86-0.94
Punto de congelación (°C)	-12 a -24
Punto de ignición (°C)	78-270
Punto de combustión (°C)	190-330

Nota. Adaptado de *INACAL*,2014. En la tabla 2 se muestran algunas de las propiedades de los ALU's que nos servirá de referencia para contrastar las propiedades con los ALU's recolectados a nivel local (Cusco).

2.4.2. CONTAMINANTES DE LOS ACEITES LUBRICANTES USADOS

En los aceites usados por lo general se encuentran contaminantes tales como agua, suciedad atmosférica, partículas en suspensión, hollín, metales de desgaste del motor y productos de oxidación.

Agua

El contenido de agua en los lubricantes usados es aproximadamente de 10 a 30%. El agua y la humedad en los ALU proviene de los vapores en el aire, fugas del sistema de refrigeración de vehículos y la combustión de combustibles, los cuales se pueden medir por el ASTM. (Montoro Moreno, 2005)

• Suciedad atmosférica o partículas en suspensión

Cuando los filtros son defectuosos o contienen aberturas en el sistema de filtro de aire favorecen la introducción de material suspendido de la atmósfera el cual acelera el desgaste del motor. (Fong Silva, Quiñonez Bolaños, & Tejada Tovar, 2017)

Hollín

Cuando el proceso de combustión es incompleto produce gases y hollín, en los motores de combustión interna el hollín queda disperso y es atrapado por el aceite lubricante. (Fong Silva, Quiñonez Bolaños, & Tejada Tovar, 2017)

Metales

La contaminación de los aceites lubricantes por partículas metálicas se debe al desgaste del motor, provocadas por la suciedad que ingresa a este, algunos metales presentes en los aceites usados son calcio, cromo, cadmio, arsénico, plomo, entre otros. (Fong Silva, Quiñonez Bolaños, & Tejada Tovar, 2017)

• Deterioro por oxidación

Los ALU además de los contaminantes presentes en el cárter estos se someten a altas temperaturas y durante el proceso del motor existen entradas de aire las cuales provocan la oxidación del aceite lubricante y este conlleva al aumento de la viscosidad y al aumento de lodos. Si bien no se tiene mucha información sobre la oxidación de los aceites lubricantes, hay autores que afirman que la oxidación de los aceites lubricantes particularmente forma principalmente

hidroperóxidos los cuales se descomponen y dan como subproductos ácidos carboxilos, cetonas, alcoholes, esteres, resinas y asfáltenos. (Bennett Fitch, Noria Corporation, 2015).

Tabla 3Contaminantes presentes en los ALU

Contaminantes	Fuentes	Concentración (ppm)
Ва	Aditivos detergentes	< 100
Ca	Aditivos detergentes	1000-3000
Pb	Gasolina con plomo/ desgaste en cojinetes	100-1000
Mg	Aditivos detergentes/ cojinetes	100-500
Zn	Antioxidantes / aditivos anti desgaste	500-1000
Р	Antioxidantes / aditivos anti desgaste	500-1000
Fe	Cilindro, cigueñal, agua, óxido	100-500
Cr	Cilindro, cigueñal, anillos, reflgerante	Trazas
Ni	Anillos, ejes	Trazas
Al	Embolo, cojinetes, suciedad, aditivos	Trazas
Cu	Cojinetes, refrigerantes	Trazas
Sn	Desgaste en cojinetes	Trazas
CI*	Aditivos / gasolina con plomo	300
Si	Agentes des-espumantes / suciedad	50-100
S	Aceite base/productos de combustión	0.2-1%
Wáter	Combustión	5-10%

Nota. Tabla adaptada de Francois, 2006.

2.4.3. POSIBLES USOS DE LOS ACEITES LUBRICANTES USADOS

Según la (Asociacion Colombiana de Petroleo, 2008) algunos de los posibles usos que se le dan a los ALU's automotrices son:

• Aceite lubricante regenerado

Estos aceites lubricantes regenerados son de calidad superior que los aceites lubricantes vírgenes por su resistencia a la oxidación.

Combustible

Pueden ser utilizados en motor Diesel de generación eléctrica.

• Fuel oleo industrial

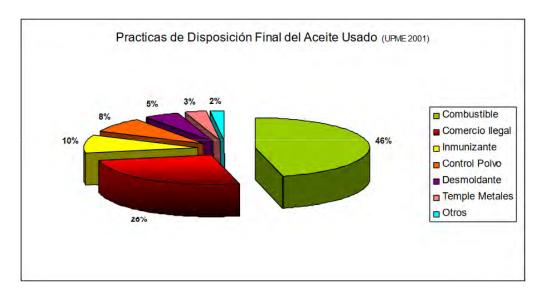
Se utiliza como combustible en hornos.

Amoniaco

Los ALU son usados para producir monóxido de carbono e hidrogeno por conversión térmica (1440 °C), pero este último se hace reaccionar con nitrógeno en presencia de un catalizador para producir amoniaco.

Figura 5

Uso de los ALU



Nota. En la figura 8 se observa que el mayor porcentaje de los ALU se utiliza como combustibles según el informe presentado por OSINERGMIN en Colombia.

2.5. PROCESOS DE DESTILACIÓN

2.5.1. DESTILACIÓN ATMOSFÉRICA

Es el proceso de separación de componentes a una presión cercana a la atmosférica (760 mmHg) entre temperaturas de 600°F a 750 °F dependiendo de la naturaleza del producto a destilar, este proceso físico se empleó inicialmente para separar una mezcla multicomponente,

se basa en la transferencia de masa entre las fases líquido-gas de una mezcla de hidrocarburos. Permite la separación de componentes en función de su punto de ebullición y volatilidad de la misma; para que se produzca el fraccionamiento o separación, es necesario que exista un equilibrio entre las fases líquido y vapor, que es función de la temperatura y presión del sistema. Así los componentes de menor peso molecular se concentran en la fase vapor y los de peso mayor, en el líquido. Las columnas se diseñan para que el equilibrio líquido-vapor se obtenga de forma controlada y durante el tiempo necesario para obtener los productos deseados (G. Speight, 2017).

2.5.2. DESTILACIÓN AL VACÍO

El proceso de destilación al vacío es muy utilizado en la industria de refinación del petróleo, este proceso nació de la necesidad de separar productos menos volátiles como los aceites lubricantes y evitar someter a estos productos de alto punto de ebullición a condiciones de craqueo.

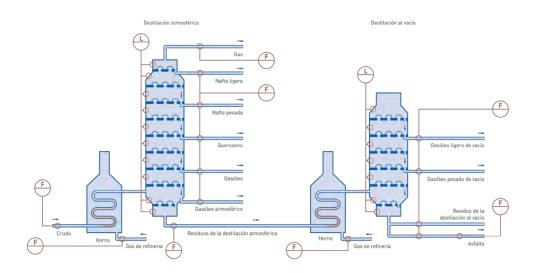
Las condiciones del proceso de destilación al vacío son a presiones entre 50 mmHg a 100 mmHg. Para evitar grandes variaciones de presión en la torre de vacío estas unidades tienen un diámetro mayor en comparación a las unidades atmosféricas. Esta unidad de vacío al tener un mayor diámetro le permite obtener gasóleos pesados como producto de cabeza a temperaturas de 150 °C y también se puede obtener cortes de aceites lubricantes a temperaturas de 250 °C - 350 °C. Las temperaturas de alimentación y residuos se deben mantener en temperaturas por debajo del 350 °C para evitar el agrietamiento (el residuo comienza a descomponerse (L. Luyben, 2016).

Las fracciones obtenidas por destilación al vacío de crudo reducido (residuo atmosférico) provenientes de la unidad de destilación atmosférica depende de si la unidad está diseñada para producir gasóleo lubricante o de vacío. Si es el primer caso las fracciones obtenidas serán gasóleo

pesado, aceite lubricante en tres fracciones (ligera, intermedia o pesada) y finalmente asfalto (o residuo) (Martinez Herrera, 2021).

Las condiciones del proceso de destilación al vacío se pueden ajustar para procesar una amplia gama de materias primas, desde crudos más ligeros hasta crudos más pesados y viscosos. Sin embargo, la temperatura máxima a la que se puede operar es 350°C. Superando esta temperatura se da lugar a la descomposición térmica, la cual produce coque que se deposita en las tuberías del calentador o en la propia unidad de vacío (G. Speight, 2017).

Figura 6Ejemplos de destilación atmosférica y de vacío



Nota. Adaptado de Hann & Bosch, 2013.

La selección de la presión en la destilación al vacío es una de las decisiones más importantes, ya que tiene un gran impacto en la fase de equilibrio, volatilidad relativa, temperatura y la existencia de azeótropos.

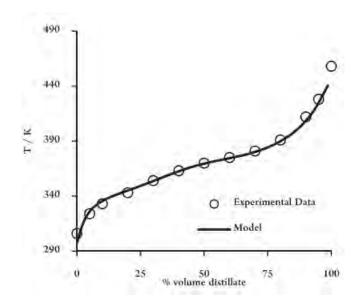
Se ha encontrado experimentalmente que la volatilidad relativa de las mezclas a veces aumenta con la presión decreciente y a veces disminuye con la presión creciente. En caso de que la volatilidad relativa aumente a medida que disminuye la presión, una destilación al vacío para

una separación determinada requiere una columna más corta que la destilación atmosférica si todas las demás variables se consideran inalteradas. Si la volatilidad relativa disminuye al disminuir la presión, se requiere una columna más larga para una separación dada al vacío que la que sería necesaria para la misma separación a presión atmosférica si las otras variables no se consideran afectadas (de Haan & Bosch, 2013).

2.5.3. CURVA DE DESTILACIÓN ASTM

Según (Vargas Fernández & Olaya Garay, 2012), esta curva de destilación es una representación gráfica de la temperatura de ebullición de una mezcla fluida, trazada contra el porcentaje del volumen destilado. Dado que la medición directa del equilibrio (líquido-vapor) es complejo; la curva de destilación proporciona la métrica como práctica de la volatilidad, las curvas de destilación son de gran valor en evaluación de las propiedades de cualquier tipo de mezclas.

Figura 7Esquema de curva de destilación ASTM



Nota. Adaptado de *ASTM distillation curve*, (p. 6), Rafael N.G. Santos, Eduardo R.A. Lima, Márcio L.L. Paredes, 2021.

2.5.4. RENDIMIENTO

El rendimiento o también llamado rendimiento porcentual, es una relación que nos indica la cantidad de un producto recuperado a partir de un proceso químico o físico, dicho de otra forma, corresponde al porcentaje de la cantidad de producto que se esperaba obtener y que realmente se obtiene (Perez León, 2018)

2.6. DISPOSICIÓN FINAL Y RECICLADO DE LOS ACEITES LUBRICANTES EN LA CIUDAD DE CUSCO.

La disposición final de residuos tóxicos tales como los aceites lubricantes usados se han convertido en un problema de carácter local, nacional e incluso mundial, puesto que los efectos que provocan en el entorno medioambiental son de vital importancia.

Según Gonzales Bellido (2018), en la ciudad del Cusco se observa una gran cantidad de talleres mecánicos y lubricentros que se encargan de cambiar el aceite lubricante de los motores, así mismo los almacenan en cilindros y contenedores de plásticos muchos de ellos no adecuados para el correcto almacenamiento de los ALU. Asimismo, estos no son desechados adecuadamente, sin embargo al día de hoy existen empresas dedicadas a la recolección y tratamiento de los aceites lubricados, estas se encargan de recolectar los ALU de distintos puntos a nivel nacional para posteriormente ser llevados a su planta de tratamiento, sin embargo estas empresas no siempre contactan con todos los lubricentros, razón por la cual en varias oportunidades estas son desechadas por el alcantarillado o en su defecto son empleadas para el uso de motosierras, generadores o inhibir el crecimiento de vegetación en propiedades.

Es importante mencionar que la disposición final también depende de la formalidad del establecimiento, ya que los establecimientos que cuentan con una licencia de funcionamiento otorgada por la Municipalidad Provincial del Cusco son fiscalizados por la misma entidad y por la OEFA; y a su vez tienen un mejor manejo en cuanto al almacenamiento de estos desechos, sin

embargo los establecimientos informales no cuentan con permisos y por lo cual tampoco son fiscalizados ya que no cuentan con un registro, en estos establecimientos es donde se ha observado el mal manejo y almacenamiento de ALU.

En la ciudad del Cusco existen alrededor de cincuenta (50) establecimientos de cambio de aceite de motor, de los cuales solo siete (07) cuentan con autorización por parte de la municipalidad (MUNICIPALIDAD PROVINCIAL DEL CUSCO, 2022).

Figura 8

Listado de lubricentros formales en la ciudad del Cusco

La encargada de emisión Licencia de Funcionamiento con el informe Nro. 092-EZP-DL-SGCIA- GDESM/GMC-2022, da cuenta que realizo la búsqueda en la base de datos del sistema digital de licencia de Funcionamiento que obra en esta Dependencia desde el año 2011 a la fecha (26/08/2022), HABIENDOSE ENCONTRADO EL REGISTRO de 07 establecimientos, que cuentan con Licencia de funcionamiento con las actividades que se requiere con los códigos que a continuación se detalla en el cuadro:

NRO.	RAZÓN SOCIAL	DIRECCIÓN	ACTIVIDAD ECONÓMICA	ZONIFICACIÓN	CÓDIGO
STOREGIST OF THE STOREG	Lubricantes de altura SACOfic. ADTVA(Vta. Lubricantes)	Urb. Magisterio Jr. Clorinda Matto de Turner Nro. 204.	Ofic. ADTVA.Vta. Lubricantes.	R-5	000046-2011
CHAR	Lubricantes del Sur SAC.	Av. De la Cultura L-14-B- Manuel Prado	Vta.de Lubricantes	C-7	000906-2012
33	Chaves Chacón Nieves	Calle Pustipata Nro. A- IAPV.Camino del Inca	Lubricantes "Chaves"	CP-2	005011-2016
04	Huamân Quispe Edgar	Av. Argentina T- 6-Urb, Ucchullo Grande	Vta. de Lubricantes "El Alcon"	RP-4	005983-2017
05	Gonzales Reyes Katy Sanny	Av. Los manantiales nro. 248.	Vta. de Aceite y Lubricantes	C-3	007835-2019
06	Industria Metal Mecánica Wayna E.I.R.L.	AA.HH, Pueblo Libre Nro. O-17	Taller Metal Mecánica	RP-2	002726-2013
07	Incappuiño Serrano Rosendo	Av. Tupae Amaru E-3B- Urb. Picchu Alto.	Taller Mecánica Automotriz "Autoservicios Serrano"	CP-3	005591-2016

Nota. Adaptado de MUNICIPALIDAD PROVINCIAL DEL CUSCO, 2022.

CAPÍTULO III: METODOLOGÍA

El presente trabajo de investigación se realizó en el Laboratorio de Hidrocarburos de la Escuela Profesional de Ingeniería Química de la Universidad Nacional San Antonio Abad del Cusco, siendo de tipo aplicativo con enfoque cuantitativo y alcance explicativo con diseño experimental (Hernandez Sampieri, Fernandez-Collado, & Baptista Lucio , 2022).

3.1. MUESTRA

La muestra estuvo constituida por los aceites lubricantes usados recolectados y debidamente preparado previamente, la cual posteriormente fue destilada.

3.2. MATERIALES Y EQUIPOS

a) Materiales

- Balón de destilación (500 ml)
- Vaso de precipitados (100 ml)
- Embudos (500 ml)
- Probeta (100 ml)
- Mangueras de agua (10m)
- Abrazaderas
- Jeringas (10ml y 20 ml)
- Tubos de ensayo (10 ml)
- Pipeta (10 ml)
- Botellas de vidrio
- Cucharilla
- Guantes de Nitrilo
- Batas de laboratorio
- Envases de polietileno de alta densidad (HDPE)

b) Equipos

- Medidor de porcentaje de humedad, Moisture Meter Standard, Karl Fischer Titrator –
 Cou Lo Aquamax KF
- Viscosimetro, Stanbinger Viscometer ANTON PAAR, SVM 3000
- Medidor de punto de inflamación, Petrotest PMA-4
- Equipo de Destilación al Vacío ASTM D1160 B/R 1160 Manualmente Operado
- Analizador XRF, (Fluorescencia de rayos X) portátil OLYMPUS Vanta
- Balanza (OHAUS)

3.3. PROCEDIMIENTO

3.3.1. RECOLECCIÓN DE LA MUESTRA

La muestra fue recolectada de distintos establecimientos entre formales e informales, tomando 1 litro de muestra de cada establecimiento, siguiendo el procedimiento de NTP 900.051 (INACAL, 2019) para la recolección de aceites usados, se empleó un recipiente de Polietileno de alta densidad de (HDPE) el cual es el material adecuado para contener este tipo de desecho, obteniendo finalmente una muestra compuesta de aceite lubricante usado.

Tabla 4Lugares de recolección de muestras de aceite lubricante usado.

LUGARES DE MUESTREO				
ESTABLECIMIENTO	VOLUMEN RECOLECTADO	ENVASE		
Lubricentro D&E	1litro	Galonera de Polietileno de alta densidad		
Lubricentro LUFIREP EIRL	1litro	Galonera de Polietileno de alta densidad		
Andes Motor's	1litro	Galonera de Polietileno de alta densidad		
Lubricantes del Sur SAC	1litro	Galonera de Polietileno de alta densidad		
Lubricantes de Altura SAC	1litro	Galonera de Polietileno de alta densidad		
Lubricantes El Alcon	1litro	Galonera de Polietileno de alta densidad		

Figura 9

Envases con muestras de aceite lubricante usado



3.3.2. PREPARACIÓN DE LA MUESTRA

Las muestras recolectadas fueron homogenizadas en un recipiente de polietileno de alta densidad; puesto que, provienen de distintos lugares, tipos de vehículos y tipos de aceites. Se dejó en reposo durante 24 horas para la sedimentación de partículas y posteriormente la muestra fue filtrada, ya que se observó que contenían partículas tales como; arena, piedras, polvo entre otros, esto debido al método de almacenamiento que emplean los establecimientos

Figura 10Filtración de la muestra



3.3.3. CARACTERIZACIÓN DE LA MUESTRA DE ACEITE LUBRICANTE USADO

La muestra fue caracterizada en los siguientes parámetros:

- Porcentaje de humedad
- Viscosidad dinámica a 40°C
- Viscosidad cinemática a 40°
- Densidad
- Gravedad API
- Gravedad específica
- Punto de inflamación
- Color

3.3.4. PROCESO DE DESTILACIÓN

Para realizar el proceso de destilación se tomó 100 mL de muestra preparada al proceso de destilación al vacío (ASTM D1160, 2018), del cual se obtuvo un condensado y residuo producto de la destilación realizada.

Se realizó los ensayos de destilación al vacío a tres presiones distintas para evaluar la efectividad, las presiones empleadas fueron de 48.54 mmHg, 68,54 mmHg y 88.53mmHg, asimismo se evaluó el rendimiento en los tres cortes de temperatura los cuales fueron de 350°C, 365°C y 380°C; estas a su vez son consideradas como las variables independientes las cuales surtirán efecto sobre el rendimiento y la calidad del destilado al vacío de aceite lubricante usado.

- Variables independientes:
- Presión
- Temperatura
 - Variables dependientes:
- Rendimiento (%)

Calidad

Tabla 5Rangos máximos y mínimos de operación

Variables Independientes	Valor Min	Valor Max
Presión (mmHg)	100	40
Temperatura (°C)	270	400

Por otro lado, se empleó las curvas ASTM para evaluar el rendimiento a las distintas temperaturas según el volumen de destilado obtenido, asimismo se realizaron 6 repeticiones de las corridas a cada presión propuesta, teniendo un total de 18 muestras las cuales se muestran a continuación.

Tabla 6Número de pruebas (Presión - Temperatura)

RENDIMIENTO (mL) / PRESION - TEMPERATURA				
N° de	PRESIÓN	TEMPERATURAS (°C)		
Pruebas	(mmHg)	T1= 350	T2= 365	T3= 380
1	P1= 48.54	26.25	52.86	70.77
2	P1= 48.54	25.00	50.00	70.00
3	P1= 48.54	50.00	68.89	82.86
4	P1= 48.54	62.73	77.00	84.62
5	P1= 48.54	58.75	75.83	83.85
6	P1= 48.54	50.00	70.77	81.80
1	P2=68.54	51.65	68.13	82.65
2	P2=68.54	30.00	52.50	69.00
3	P2=68.54	31.67	50.00	71.43
4	P2=68.54	37.50	63.13	72.86
5	P2=68.54	28.75	52.86	71.25
6	P2=68.54	42.50	60.83	72.35
1	P3=88.53	42.86	60.83	72.67
2	P3=88.53	25.00	50.00	68.00
3	P3=88.53	28.75	48.75	67.78
4	P3=88.53	37.14	56.67	70.00
5	P3=88.53	42.50	59.00	70.83
6	P3=88.53	38.33	61.43	76.92

Esta tabla también se constituye como un instrumento de recolección de datos durante los ensayos realizados, para la determinación del rendimiento.

Los resultados y datos obtenidos serán analizados y tratados estadísticamente, para lo cual se realizó el análisis de varianza ANOVA, para determinar las implicancias de las variables; asimismo para determinar el efecto de la presión y temperatura sobre el rendimiento se realizó mediante el diagrama de Paretto.

Por otro lado, la calidad de los destilados obtenidos consistió en determinar la viscosidad aplicando la norma ASTM D445, porcentaje de humedad aplicando la ASTM D1744, punto de inflamación aplicando la ASTM D93, y el color mediante la ASTM D1500.

3.3.5. CARACTERIZACIÓN DE LAS PROPIEDADES FISICOQUÍMICAS DEL DESTILADO AL VACÍO.

Se realizó el análisis de las propiedades fisicoquímicas del condensado obtenido según las normas ASTM D1744, D445, D93 y D1500, para determinar a qué tipo de base lubricante se asemeja empleando los equipos de análisis de hidrocarburos disponibles en el laboratorio.

• Porcentaje de Humedad

Se determinó el porcentaje de humedad se empleó el Karl Fischer Titrator/Cou-Lo Aquamax KF Moisture Meter; mediante el cual se determinó la cantidad de humedad para cada una de las muestras empleando la norma ASTM D1744

Viscosidad

Se determino la viscosidad se empleó el Stanbinger Viscometer-ANTON PAAR- SVM 3000 el cual se base en el principio de la norma (ASTM D445-21, 2021).

Punto de Inflamación.

Se determinó el punto de inflamación se empleó el "PETROTEST" que se basa en el principio de la norma (ASTM D93-20, 2020) de Método de Ensayo Estándar para la determinación del Punto de Inflamación con Copa Cerrada de Pensky Martens.

Color ASTM

Se determinó el color de la muestra empíricamente contrastando el color de las muestras obtenidas con la tira de gama de colores ASTM D1500, para determinar su valor en cuanto a su posición para aceites base.

Determinación de metales

Se determinó la cantidad de partículas metálicas presente en el residuo solido también conocido con coque bibliográficamente, obtenido de la destilación del ALU con recuperación del 90% de base lubricante, empleando el equipo de difracción de rayos X.

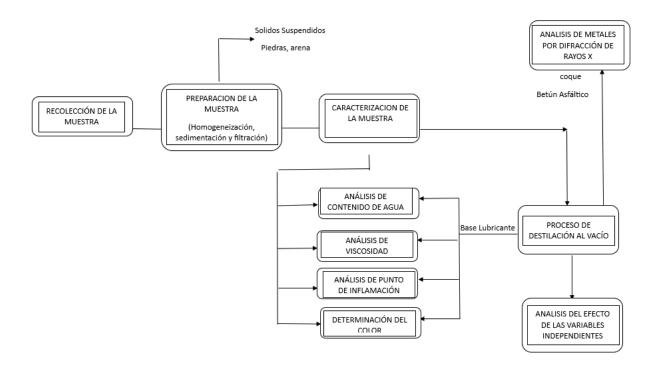
3.3.6. PARÁMETROS DEL PROCESO DE DESTILACIÓN

Los parámetros del proceso se determinaron en base al análisis de los rendimientos y resultados de la calidad, los cuales serán aquellos que poseen mejor porcentaje de rendimiento estableciendo como referencias a los antecedentes mencionados y en comparación con bases lubricantes nuevas.

Para poder completar la investigación se realizó el diagrama de bloques mostrado en la figura 9, en el cual se observa los pasos realizados desde la recolección de las muestras de aceite lubricante usado hasta los análisis realizados para contrastar las propiedades fisicoquímicas.

Para determinar el efecto entre las variables es necesario analizar el destilado obtenido; asimismo, se empleó la alimentación de datos mediante ANOVA para determinar la influencia sobre la variable de respuesta.

Figura 11Diagrama de bloques de la metodología

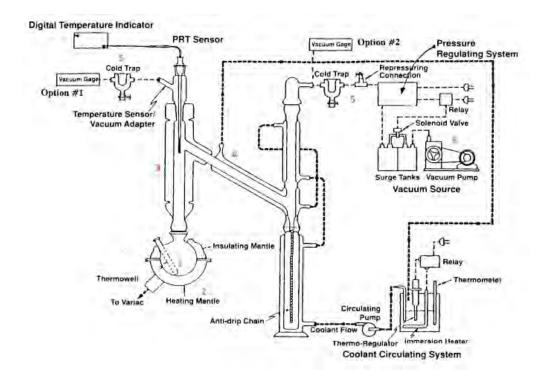


Por otro lado, el mecanismo de funcionamiento del equipo se describe a continuación mediante el esquema mostrado en la ASTM D1160, en el cual se observa que la muestra de aceite lubricante usado pre acondicionado, es sometido a altas temperaturas en la manta eléctrica, posteriormente los vapores producidos al momento de la ebullición pasan por la columna de vacío donde son arrastrados hasta la el punto de condensación donde el vapor pasa a su estado líquido y pasa a la zona de recuperación

El equipo de destilación al vacío D1160, consta de un balón de destilación¹ el cual se coloca dentro de una manta eléctrica² el cual suministra energía para iniciar ebullición y desprender vapores los cuales suben hasta la columna de vacío³, una vez que el ambiente dentro de la columna de vacío se sature los vapores pasaran a la zona de condensación⁴, donde por exterior de compartimiento ingresa agua de refrigeración proveniente del sistema de

recirculación; asimismo, los vapores más ligeros que se tienen a ir por el tope son atrapados en las trampas de frio⁵, para la lectura de la temperatura y la presión se tiene un termómetro digital y un manómetro digital.

Figura 12Esquema del equipo de destilación al vacío ASTM D1160



Donde:

• (1) Balón de destilación, (2) manta eléctrica, (3) columna de vacío, (4) zona de condensación, (5) trampas de frio, (6) bomba de vacío, (7) termómetro digital.

CAPÍTULO IV: RESULTADOS Y DISCUSIONES

4.1. CARACTERIZACIÓN DE LA MUESTRA

Los resultados de la caracterización se muestran en la tabla a continuación.

 Tabla 7

 Propiedades de la muestra preparada de aceite lubricante usado

Propiedades	Valores	Unidades
Contenido de Humedad	2170.89	ppm
Viscosidad Dinámica a 40°c	69.799	mPas.s
Viscosidad Cinemática a 40°C	81.308	mm2/s
Densidad	0.873	g/cm3
API	30.509	
Gravedad Específica	0.874	
Punto de inflamación	209	°C
Color	8	

Nota. Los valores obtenidos se encuentran dentro del rango de valores presentados en la NTP 900.050 mostrados en el marco teórico.

4.2. PROCESO DE DESTILACIÓN AL VACÍO

Se realizó el proceso de destilado al vacío de las muestras a distintas presiones para obtener los datos necesarios para ser analizados. Asimismo, se obtuvo dos sub productos dependiendo del porcentaje de recuperación de la base lubricante.

Recuperación al 85%:

• Base lubricante: 85 %

• Betún asfáltico: 15%

Recuperación al 90%:

• Base lubricante: 90%

• Coque: 10%

a) Destilación a presión de vacío 48.54 mmHg

Tabla 8Datos obtenidos de la destilación a 48.54 mmHg

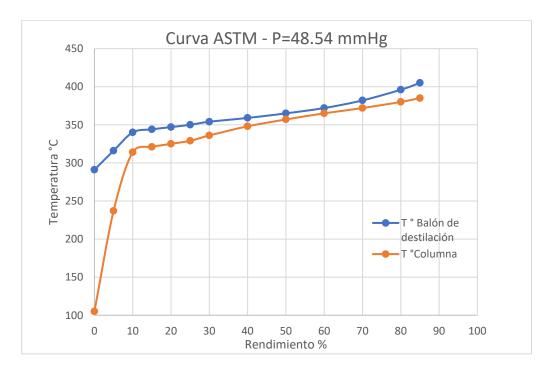
Rendimiento (%)	Vol. (mL)	T1 (°C)	T2 (°C)	Delta (T1 - T2)
0%	0.0	291.0	105.0	186.0
5%	5.0	316.0	237.0	79.0
10%	10.0	340.0	314.0	26.0
15%	15.0	344.0	321.0	23.0
20%	20.0	347.0	325.0	22.0
25%	25.0	350.0	329.0	21.0
30%	30.0	354.0	336.0	18.0
40%	40.0	359.0	348.0	11.0
50%	50.0	365.0	357.0	8.0
60%	60.0	372.0	365.0	7.0
70%	70.0	382.0	372.0	10.0
80%	80.0	396.0	380.0	16.0
84.6%	84.6	405.0	385.0	20.0

Nota. T1= Temperatura en el balón de destilación; T2= Temperatura en la columna

La tabla 8 muestra los valores obtenidos a partir de la destilación a 48.54 mmHg en el cual se visualiza el rendimiento o porcentaje de recuperación y la diferencia de las temperaturas del balón y la columna, obteniendo un rendimiento máximo de 84.6mL a 405 °C.

Por otro lado; se aprecia el rendimiento a las temperaturas de 350°C, 365°C y 380°C los cuales se tomaron como referencia para evaluar el rendimiento del proceso, obteniendo un recuperado de base lubricante de 25mL a 350°C; 50mL a 365°C y 68mL a 380°C.

Figura 13Curva ASTM – Presión de vacío 48.54 mmHg



La curva apreciada en la figura 13 muestra la curva ASTM construida a partir de la tabla 5 en el cual se observa una subida brusca de temperatura en la columna, esto debido a la acumulación de vapores en el balón de destilación, lo que también da origen a la primera gota considerada como el punto 0%.

Asimismo, se observa la variación de las distancias entre las curvas de la temperatura del balón y la temperatura de la columna arraigadas al delta obtenido como diferencia de ambos; sin embargo, como interpretación visual al momento de la experimentación se resolvió que entre menor sea el valor del delta o la distancia entre las curvas, este presentaba un aumento en el flujo del destilado, y el color se tornó rojizo oscuro durante la última etapa de destilación observándose un considerable arrastre de impurezas debido a la succión provocada por el vacío.

Por otro lado, se recuperó un total de 84.6mL de base lubricante como destilado, lo que hace un 71.21g en peso y un residuo de 9.83g en forma de betún asfaltico, este rendimiento es

superior al 84.5%, similar al obtenido por Eman y Shoaib (2013) donde se obtiene un total de 84% de recuperados a 5mmHg

Sin embargo, en todas las pruebas realizadas a distintas presiones de vacío se obtiene un rendimiento superior y poseen un grado de purificación significativo dentro de la gama de color ASTM -D1500, teniendo un valor máximo de 2 posicionando a la base lubricante recuperada dentro la escala SN100 y SN150 el cual muestra un color similar al que obtienen Salem y Babaei (2014) quienes obtienen un color en la escala de aceites base de SN150-SN200.

Asimismo, se observa que en los cortes de temperatura a 365°C se obtiene 50mL de aceite recuperado, este valor es ligeramente inferior al obtenido por Salem y Babaei (2014), quienes obtuvieron un 54% a 360°C y 5mmHg, sin embargo, el valor de 54% fue el rendimiento total.

b) Destilación a presión de vacío 68.54 mmHg

Tabla 9Datos obtenidos de la destilación a 68.54 mmHg

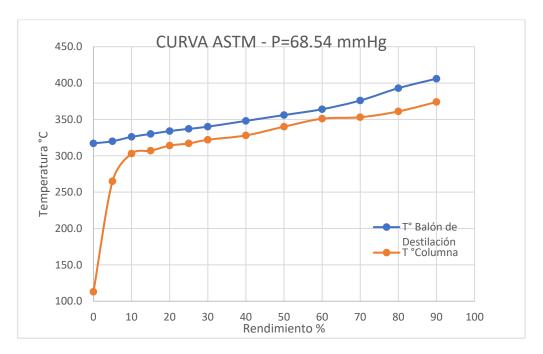
Rendimiento (%)	Vol (mL)	T1 (°C)	T2 (°C)	Delta (T1 - T2)
0%	0.0	317.0	113	204.0
5%	5.0	320.0	265	55.0
10%	10.0	326.0	303	23.0
15%	15.0	330.0	307	23.0
20%	20.0	334.0	314	20.0
25%	25.0	337.0	317	20.0
30%	30.0	340.0	322	18.0
40%	40.0	348.0	328	20.0
50%	50.0	356.0	340	16.0
60%	60.0	364.0	351	13.0
70%	70.0	376.0	353	23.0
80%	80.0	393.0	361	32.0
90%	90.0	406.0	374.0	32.0

Nota. T1= Temperatura en el balón de destilación; T2= Temperatura en la columna

La tabla 9 muestra los valores obtenidos a partir de la destilación a 68.54 mmHg en el cual se visualiza el rendimiento o porcentaje de recuperación y la diferencia de las temperaturas del balón y la columna, obteniendo un rendimiento máximo de 90mL a 406 °C.

Por otro lado; se aprecia el rendimiento a las temperaturas de 350°C, 365°C y 380°C los cuales se tomaron como referencia para evaluar el rendimiento del proceso, obteniendo un recuperado de base lubricante de 42.5mL a 350°C; 60.83mL a 365°C y 72.35mL a 380°C.

Figura 14Curva ASTM – Presión de vacío 58.54 mmHg



La curva apreciada en la figura 14 muestra la curva ASTM construida a partir de la tabla 6 en el cual se observa una subida brusca de temperatura en la columna al igual que la figura 30, por otro lado se observa el comportamiento de las curvas que tienden a acercarse y distanciarse cuando se llega rendimiento del 60mL a una temperatura de 350°C; puesto que, llegando a ese punto los componentes más ligeros de la mezcla de alcanos y aromáticos (C₁₅-C₂₂) que componen el aceite base terminaron de destilarse provocando la caída continua del flujo incrementando el delta de temperatura; razón por la cual se aumenta la potencia del suministro de energía para

continuar la destilación y recuperar las cadenas más pesadas que van desde los C₂₅-C₃₀ presentes en el aceite lubricante. Asimismo, se observa la variación de las distancias entre las curvas de la temperatura del balón y la columna no presentan un gradiente de temperatura considerable; sin embargo, el color mantuvo su tono ámbar durante la última etapa de destilación teniendo un valor máximo de 1.5 posicionando a la base lubricante recuperada dentro la escala SN100 y SN150 el cual muestra un mejor color frente al que obtienen Salem y Babaei (2014) quienes obtienen un color en la escala de aceites base de SN150-SN200.

Por otro lado, se recuperó un total de 90mL de base lubricante como destilado lo que hace un 75.40g en peso y un residuo de 7.43g en forma de coque, este rendimiento es superior al realizado por Eman y Shoaib (2013) donde se obtiene un total de 84% de recuperados a 5mmHg, al igual que las muestras sometidas a 48.54mmHg; sin embargo, se observa que en los cortes de temperatura a 365°C se obtiene 60.83 mL de aceite recuperado, este valor es superior al obtenido por Salem y Babaei (2014), quienes obtuvieron un 54% a 360°C y 5mmHg, sin embargo, el valor de 54% fue el rendimiento total.

c) Destilación a presión de vacío 88.53 mmHg

Tabla 10Datos obtenidos de la destilación a 88.53 mmHg

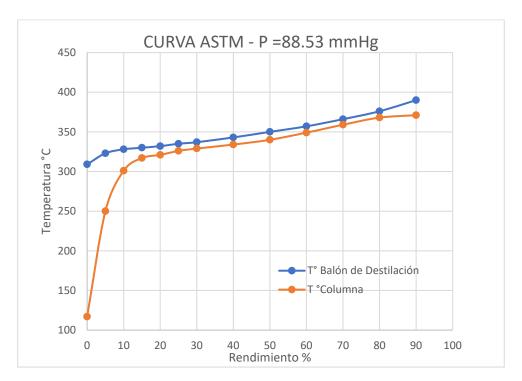
Rendimiento (%)	Vol (mL)	T1 (°C)	T2 (°C)	Delta (T1 - T2)
0%	0.0	309.0	117.0	192.0
5%	5.0	323.0	250.0	73.0
10%	10.0	328.0	301.0	27.0
15%	15.0	330.0	317.0	13.0
20%	20.0	332.0	321.0	11.0
25%	25.0	335.0	326.0	9.0
30%	30.0	337.0	329.0	8.0
40%	40.0	343.0	334.0	9.0
50%	50.0	350.0	340.0	10.0
60%	60.0	357.0	349.0	8.0
70%	70.0	366.0	359.0	7.0
80%	80.0	376.0	368.0	8.0
90%	90.0	390.0	371.0	24.0

Nota. T1= Temperatura en el balón de destilación; T2= Temperatura en la columna

La tabla 10 muestra los valores obtenidos a partir de la destilación a 88.53 mmHg en el cual se visualiza el rendimiento o porcentaje de recuperación y la diferencia de las temperaturas del balón y la columna, obteniendo un rendimiento máximo de 90mL a 390 °C.

Por otro lado; se aprecia el rendimiento a las temperaturas de 350°C, 365°C y 380°C los cuales se tomaron como referencia para evaluar el rendimiento del proceso, obteniendo un recuperado de base lubricante de 50mL a 350°C; 60.89mL a 365°C y 82.86mL a 380°C.

Figura 15Curva ASTM – Presión de vacío 88.53 mmHg

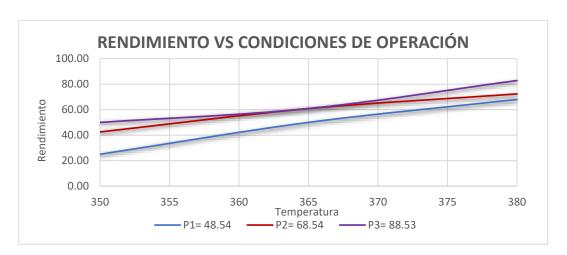


La curva apreciada en la figura 15 muestra la curva ASTM construida a partir de la tabla 8 en el cual se observa una subida brusca de temperatura en la columna al igual que las figuras 14 y 13. Asimismo, se observa la variación de las distancias entre las curvas de la temperatura del balón y la columna no presentan un delta considerable y se observa un comportamiento estacionario lo que permitió un flujo constante y el color mantuvo su tono ámbar claro durante

la última etapa de destilación sin demasiado arrastre de impurezas teniendo un valor máximo de 1 en la tira de color, posicionando a la base lubricante recuperada dentro la escala SN100 y SN150 el cual muestra un mejor color frente al que obtienen Salem y Babaei (2014) quienes obtienen un color en la escala de aceites base de SN150-SN200 el cual es superior a 2; sin embargo, se observó que el tiempo de destilación fue significativamente más largo que las pruebas a 48.54mmHg y 68.54mmHg.

Por otro lado, se recuperó un total de 90mL de base lubricante como destilado lo que hace un 76.69g en peso y un residuo de 6.59g en forma de coque, este rendimiento es superior al realizado por Eman y Shoaib (2013) donde se obtiene un total de 84% de recuperados a 5mmHg, al igual que las muestras sometidas a 48.54mmHg; sin embargo, se observa que en los cortes de temperatura a 365°C se obtiene 60.89 mL de aceite recuperado, este valor es superior al obtenido por Salem y Babaei (2014), quienes obtuvieron un 54% a 360°C y 5mmHg, sin embargo el valor de 54% fue el rendimiento total.

Figura 16Rendimiento – condiciones de operación



La figura 16 muestra el comportamiento del rendimiento según las condiciones de operación, según lo cual anteriormente descrito se puede concluir en que las condiciones ideales de presión de operación para la experimentación realizada son de 68.54mmHg.

4.3. BALANCE DE MATERIA

Se realizó el balance de materia para determinar las cantidades en peso de entrada, salida y la acumulación en el equipo de destilación, considerando los materiales usados y partes de equipo por donde circula la base lubricante recuperada, tales como; la trampa de frío y la esponja de acero inoxidable la cual se empleó como un demister para atrapar los vapores ligeros que salían por el tope.

Figura 17

Diagrama de bloques - P1= 48.54mmHg

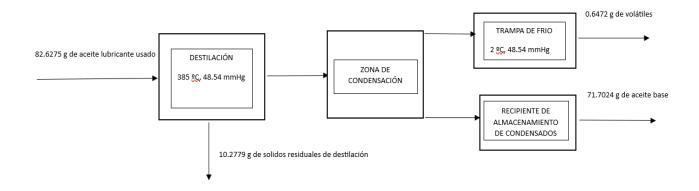


Figura 18Diagrama de bloques - P1= 68.54mmHg

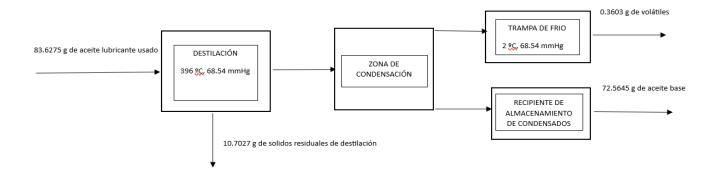
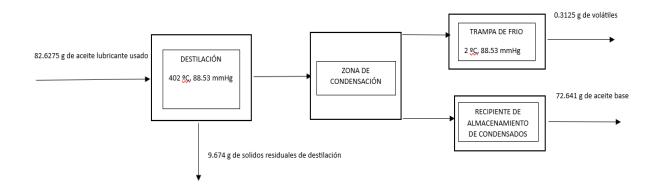


Figura 19

Diagrama de bloques - P1= 88.53mmHq



Las figuras 17, 18 y 19 muestran el proceso realizado para la elaboración del balance de materia, tomando como referencia tres experimentos realizados a distintas presiones de vacío, cabe mencionar que los ejemplos tomados a distintas presiones son valores referenciales tomados al azar de la lista de experimentaciones a distintas presiones.

Tabla 11Datos de entrada y salida para el balance de materia.

Balance de Materia		
Datos de entrada Datos de salida		
Peso del balón vacío	Peso del balón con residuo	
Peso del balón con muestra	Peso del residuo	
Volumen inicial	Volumen recuperado	
Peso de la muestra	Peso del aceite recuperado	
	Peso del aceite acumulado en el sistema	

Nota. La tabla 11 muestra los datos que se emplearon para realizar el balance de materia donde se tiene algunos datos fijos y otros variables, a partir de los cuales se hallaron los valores iniciales restantes empleando las siguientes ecuaciones:

$$P_{BM} - P_{BV} = P_{muestra}$$
 Ec.2

$$\rho = \frac{m}{V}$$

Ec.4

Donde:

 P_{BM} : Peso del balón con muestra

 P_{BR} : Peso del balón con residuo

 P_{BV} : Peso del balón vacío

m: masa

v: volumen

• Masa de la muestra

$$V_o = 100 \ ml$$

$$P_{BV} = 170.3725 g$$

$$P_{BM} = 254 g$$

$$\rho_{alu} = 0.8263 \, (\frac{g}{ml})$$

$$\rho_{alu} = \frac{m_o}{V_o}$$

$$m_o = 82.63 g$$

• Balance general

$$m_o = m_f + Residuo + Acumulación$$

Ec.5

En la Ec. 5 se considera la acumulación puesto que quedaron residuos de coque en el balón de destilación y columna de vacío, por otro lado, también quedaron residuos de la base lubricante recuperada en la zona de condensación, en el ducto de vacío de la bomba, trampa de frío y demister.

Por lo tanto, será la empleada como ecuación para el balance general, se realizó el cálculo para todas las pruebas realizadas a distintas presiones, como se presenta en la tabla 10; asimismo, se muestra los valores en peso obtenidos a partir del balance de materia realizado, comprobando el principio del equilibrio.

Tabla 12Balance de materia

BALANCE DE MATERIA								
Presión de vacío (mmHg)	Data de entrada	Data de salida						
	Peso de la muestra (g)	peso de residuo (g)	Volumen Recuperado (ml)	Densidad del aceite recuperado (g/ml)	Peso del aceite recuperado (g)	Peso de destilado que quedo en la trampa de frio o demister (g)	Peso total de la muestra (g)	
88.53	82.63	9.67	85.00	0.85	72.64	0.31	82.63	
88.53	82.63	8.88	86.00	0.85	73.50	0.24	82.63	
88.53	83.63	6.59	90.00	0.85	76.70	0.34	83.63	
88.53	82.63	9.92	85.00	0.85	72.33	0.38	82.63	
88.53	81.63	8.78	85.00	0.85	72.29	0.55	81.63	
88.53	81.63	8.38	86.00	0.85	73.14	0.10	81.63	
68.54	83.63	10.70	85.00	0.85	72.56	0.36	83.63	
68.54	83.63	10.00	85.00	0.85	72.64	0.98	83.63	
68.54	83.63	8.53	87.00	0.86	74.65	0.44	83.63	
68.54	82.63	8.78	86.00	0.85	73.41	0.44	82.63	
68.54	83.63	9.96	85.00	0.85	72.56	1.11	83.63	
68.54	83.63	8.85	86.00	0.85	73.41	1.37	83.63	
48.54	82.63	10.28	84.00	0.85	71.70	0.65	82.63	
48.54	82.63	9.84	84.60	0.85	72.21	0.57	82.63	
48.54	82.63	10.25	84.00	0.85	71.70	0.68	82.63	
48.54	82.63	9.65	84.50	0.85	72.13	0.85	82.63	
48.54	83.63	6.67	90.00	0.85	76.62	0.34	83.63	
48.54	83.63	14.95	80.00	0.85	68.36	0.32	83.63	

Nota. Los valores fijos tales como, volumen inicial, peso del balón con y sin muestra se visualizan en masa de la muestra.

4.4. ANÁLISIS DE LAS PROPIEDADES FISICOQUÍMICAS DEL ACEITE BASE RECUPERADO

Se realizó el análisis de propiedades fisicoquímicas para el aceite regenerado obtenido, el cual se muestra en las siguientes tablas:

• Porcentaje de Humedad

La siguiente tabla muestra el contenido de agua de cada muestra en ppm y porcentajes, teniendo como promedio total de cada grupo los siguientes datos:

Tabla 13Porcentaje de humedad presentes en las muestras.

Nro.	P3= 88.53 mm Hg		P2: 68.54 mm Hg		P1: 48.54 mm Hg	
	ppm	% de Humedad	Ppm	% de Humedad	Ppm	% de Humedad
1	78.96	0.0079	167.64	0.0168	116.35	0.0116
2	66.82	0.0067	200.83	0.0201	124.89	0.0125
3	62.56	0.0063	84.84	0.0085	137.84	0.0138
4	66.53	0.0067	64.23	0.0064	120.5	0.0121
5	66.43	0.0066	82.29	0.0082	106	0.0106
6	61.63	0.0062	112.71	0.0113	113.01	0.0113

En la tabla 13 se aprecia los valores promedios de cada grupo, si bien no existe un valor maximo permisible del contenido del agua establecido por la ASTM; sin embargo, según Sandino Corbet (2018) afirma que el contenido minimo de agua para aceites lubricantes en su forma comercial no deberia exceder los 500ppm ya que niveles superiores podrian descomponer totalmente los aditivos antidesgaste.

Por lo tanto se podría concluir que el contenido de agua de los destilados de vacio obtenidos se encuentran en el rango adecuado.

 Tabla 14

 Tabla resumen de promedios del contenido de humedad

PROMEDIOS (% de agua)					
GRUPOS	Porcentaje	Ppm			
P1 = 88.53 mmHg	0.0120	120			
P2 = 68.54 mmHg	0.0096	96			
P3 = 44.54 mmHg	0.0075	75			

Por otro lado, en la figura 20 se aprecia la variación del contenido de agua presente en cada una de las muestras a distintas presiones de vacío, estableciendo el contenido máximo de agua de 500 ppm o 0.05% según Sandino Corbet (2018) y Vaisala (2019) un contenido superior a este provocaría el inicio de una reacción en cadena con los compuestos azufrados llegando a producir pequeñas cantidades de ácido los cuales podrían afectar significativamente la vida útil del motor. Por lo tanto, en base a esta investigación los condensados obtenidos se encuentran dentro del rango maximo permisible.

Figura 20Gráfico de contenido de agua



Viscosidad

Tabla 15Datos de viscosidad a 40°C

	P3= 88.53 mm Hg		P2: 68.54	mm Hg	P3: 48.54 mm Hg	
Nro.	Viscosidad	Viscosidad	Viscosidad	Viscosidad	Viscosidad	Viscosidad
	Dinámica	Cinemática	Dinámica	Cinemática	Dinámica	Cinemática
1	25.11	29.861	24.498	29.295	24.602	29.42
2	24.84	29.555	21.062	21.172	24.481	29.26
3	22.07	26.347	23.114	27.501	25.282	30.12
4	20.00	23.897	27.957	33.089	24.228	28.86
5	19.76	23.628	24.199	28.931	26.079	31.04
6	19.61	23.441	23.766	28.354	22.597	26.99

Tabla 16Datos de viscosidad a 100°C

	P3= 88.53 mm Hg		P2: 68.54 mm Hg		P1: 48.54 mm Hg	
Nro.	Viscosidad	Viscosidad	Viscosidad	Viscosidad	Viscosidad	Viscosidad
	Dinámica	Cinemática	Dinámica	Cinemática	Dinámica	Cinemática
1	4.25	5.2914	4.1942	5.2453	4.3259	5.41
2	4.34	5.3969	3.8225	4.7817	4.3216	5.40
3	4.07	5.0812	4.1032	5.1092	4.3558	5.43
4	3.61	4.5215	4.5683	5.6549	4.2405	5.28
5	3.63	4.5481	4.2814	5.3548	4.437	5.53
6	3.65	4.5729	4.2053	5.2465	4.0682	5.09

En la tabla 15 y 16 se observa la viscosidad dinámica y cinemática de cada muestra a 40°C tal cual establece el método de prueba estándar ASTM D445 para productos derivados del petróleo.

Tabla 17Tabla resumen de viscosidades a 40°C y 100°C

	PROMEDIO (Viscosidades)						
Presión y t	Presión y tipo de viscosidad 40°C						
D1 - 00 F2 mmHz	Viscosidad Dinámica	21.90	3.93				
P1= 88.53 mmHg	Viscosidad Cinemática	/iscosidad Cinemática 26.12	4.90				
D2- 69 E4 mmUg	Viscosidad Dinámica	24.10	4.20				
P2= 68.54 mmHg	Viscosidad Cinemática	28.06	5.23				
D2= 49 E4 mmUg	Viscosidad Dinámica	24.54	4.29				
P3= 48.54 mmHg	Viscosidad Cinemática	29.28	5.36				

Nota. (Viscosidad dinámica: mPa.s) / (Viscosidad cinemática: mm^2/s)

En la tabla 17 se visualiza el promedio de las viscosidades de cada grupo a las temperaturas de 40°C y 100°C los cuales se encuentran dentro del rango establecido por la norma ASTM D445 y dan origen a las siguientes figuras para una mejor interpretación visual; asimismo, también se encuentra en relación a la base lubricante obtenida en refinería.

Figura 21

Viscosidad Dinámica (40°C)

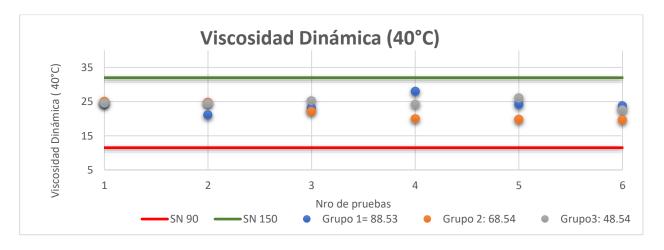
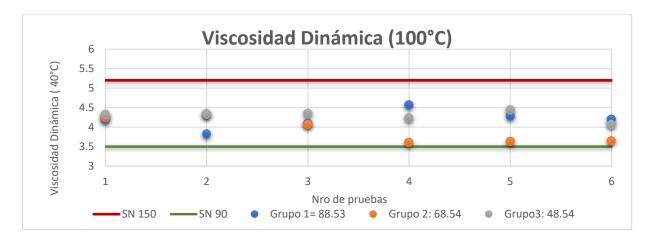


Figura 22

Viscosidad Dinámica (100°C)



En la figura 21 y 22 se aprecia las viscosidades de los condensados obtenidos, sometidos a la prueba de viscosidad a 40°C en el cual se tiene como valor máximo de 24.54 cSt y como valor mínimo 21.90 cSt, posicionándose en el rango de SN 90 - SN 150 según Repsol (2022).

Figura 23

Viscosidad Cinemática (40°C)

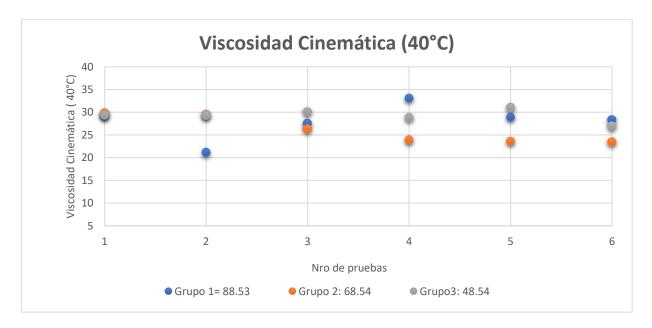
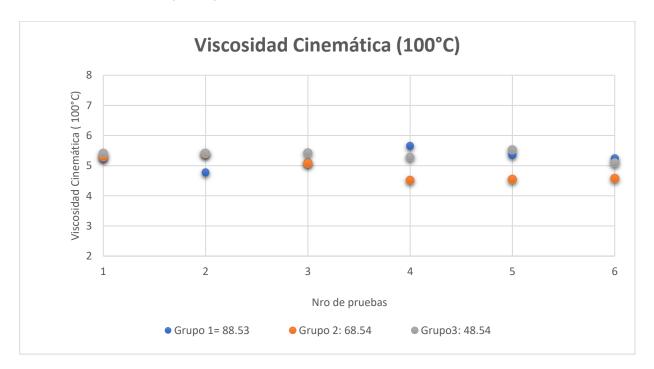


Figura 24

Viscosidad Cinemática (100°C)



Las figuras 23 y 24 muestra el comportamiento las viscosidades cinemáticas a 40°C y 100°C tal como lo establece la norma ASTM D445-21 (2021), sin embargo, esto se da de forma complementaria.

Color ASTM

En la siguiente tabla se muestra el número de color asignado según ASTM D1500-12 (2017) sin embargo, cabe mencionar que en el lugar de la experimentación no se cuenta con un equipo de colorimetría.

Por lo cual se verificó de forma empírica con la gama de colores prescritas en la norma anteriormente citada para una comparación visual.

Tabla 18

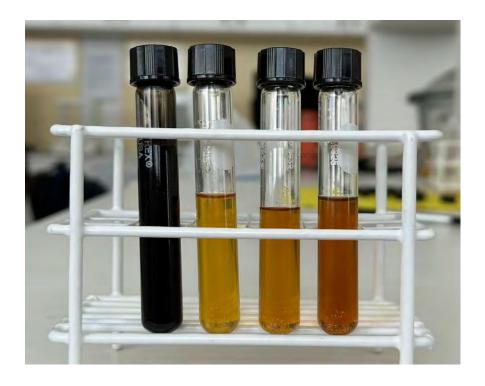
Valores de color ASTM para cada prueba

Nro. De Pruebas	Presión de Vacío	Escala de Color
1	P1= 48.54	2.00
2	P1= 48.54	2.00
3	P1= 48.54	2.00
4	P1= 48.54	2.00
5	P1= 48.54	2.00
6	P1= 48.54	2.00
1	P2=68.54	1.50
2	P2=68.54	1.00
3	P2=68.54	1.00
4	P2=68.54	1.00
5	P2=68.54	1.50
6	P2=68.54	1.00
1	P3=88.53	1.00
2	P3=88.53	1.50
3	P3=88.53	1.50
4	P3=88.53	1.00
5	P3=88.53	1.00
6	P3=88.53	1.50

Los tres principales colores obtenidos a distintas presiones se muestran en la figura 25, posicionándose en las primeras tres gamas de colores de la tira presente en la ASTM D1500-12 (2017)

Asimismo, se logra visualizar el color inicial del aceite lubricante usado, ubicándose en la escala 8.0 y última posición de la tira de color.

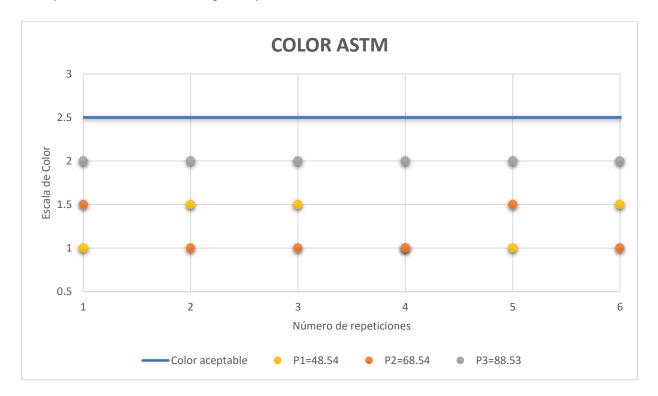
Figura 25Gama de colores obtenidos en el destilado al vacío.



Los colores obtenidos según las presiones de vacío empleadas se visualizan de izquierda a derecha, siendo la muestra más clara la obtenida a 88.53mmHg, la siguiente es la obtenida a 68.54mmHg y la última que se encuentra a la derecha es la obtenida a 48.54mmHg la cual tiene un color más cobrizo que los anteriores, esto debido al arrastre que se genera a mayo presión con la bomba de vacío.

Por otro lado, los colores de los condesados obtenidos se encuentran dentro del rango de gammas permisibles de bases lubricantes según (REPSOL, 2017), los cuales se muestran en el gráfico a continuación.

Figura 26Comportamiento del color según la presión



La figura 24 muestra el comportamiento de la variación del color obtenido en cada una de las muestras sometidas a distintas presiones de vacío, teniendo como referencia el rango de tipo SN de base lubricante en el que se encuentra los condensados obtenidos siendo la SN 300 el valor máximo del rango con una escala de color menor a 2.5.

• Contenido de metales

Se analizó el residuo obtenido de las muestras destiladas en el Analizador XRF (Fluorescencia de rayos X) portátil, obteniendo los siguientes datos:

Tabla 19Contenido de metales en el residual

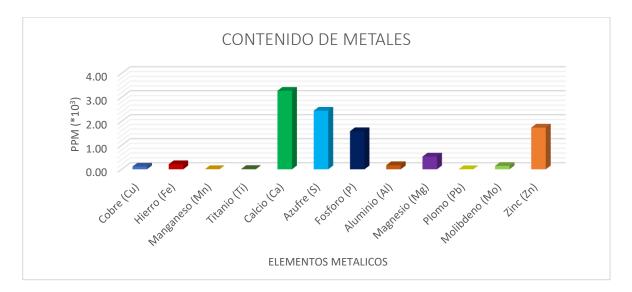
	CONTENIDO DE METAL	ES
Elementos metálicos	(ppm)	porcentaje (%)
Cobre (Cu)	1109.00	0.11
Hierro (Fe)	2119.00	0.21
Manganeso (Mn)	62.00	0.01
Titanio (Ti)	130.00	0.01
Calcio (Ca)	32730.00	3.27
Azufre (S)	24430.00	2.44
Fosforo (P)	15880.00	1.59
Aluminio (Al)	1710.00	0.17
Magnesio (Mg)	5300.00	0.53
LE	896000.00	89.60
Plomo (Pb)	31.00	0.00
Molibdeno (Mo)	1396.00	0.14
Zinc (Zn)	17380.00	1.74
	Total	100.00

Nota: LE (Light Elements o elementos livianos en su traducción, como el C e H₂) no detectados por el Analizador XRF.

La tabla 19 muestra los datos arrojados por el Analizador XRF (Fluorescencia de rayos X) portátil, en el cual se visualiza las siglas LE la cual representa a componentes no identificados en la muestra; sin embargo, se sabe que el aceite lubricante usado en una mezcla de hidrocarburos con impurezas

Por lo tanto, se podría afirmar que el 89.6% del residuo analizado se compone por hidrocarburos e impurezas como hollín y partículas suspendidas.

Figura 27 *Gráfica de columnas – Contenido de metales*



Nota. La figura 27 muestra un gráfico de columnas donde se aprecia el contenido de metales presentes en los residuos de las muestras, sin embargo, no se consideró LE ya que se hace mención a otro tipo de componentes, tal como; hidrocarburos, hollín y partículas suspendidas como el polvo

Asimismo, se observa que el elemento presente en mayor cantidad es el calcio, según Fong Silva, Quiñonez Bolaños y Tejada Tovar (2017) la presencia de este elemento puede atribuirse a los aditivos detergentes empleados para neutralizar los ácidos presentes en el aceite lubricante, de este modo se observa que el contenido de calcio presente en la muestra es superior al artículo de referencia.

Por otro lado, componentes en mayor cantidad, como el azufre, fosforo, magnesio y zinc también son provenientes de aditivos empleados a excepción del azufre que se puede atribuir al azufre presente en los combustibles, reacciona con la humedad presente en el sistema generando ácidos orgánicos y compuestos azufrados (Fong Silva, Quiñonez Bolaños, & Tejada Tovar, 2017).

Por lo tanto, se logró determinar y comparar las propiedades fisicoquímicas de la base lubricante recuperada frente a una base lubricante nueva, contrastando lo siguiente:

Tabla 20

Tabla comparativa (Aceite base recuperado – Aceite base nuevo)

Propiedades	Unidades	Aceite base recuperado	Aceite base SN 100	Aceite base SN 145	Aceite base SN 150
Densidad 15°C	g/ml	0.8536 - 0.8547	0.87	0.865	0.875
Viscosidad 100 °C	cSt	3.525 - 4.5683	4.2	4.9	5.2
Viscosidad 40 °C	cSt	20.921 -27.957	>20.5	27	32
Índice de viscosidad	-	101.42 - 123.89	>95	>100	>98
Punto de inflamación	°C	198	>185	>190	>200
Color	-	1-2	<1.5	1	<1.5

Acorde a la tabla comparativa 17 se tiene que, las propiedades obtenidas se encuentran dentro del rango para aceites bases SN100-SN150, por ende, se podría emplear esta base lubricante para la elaboración de aceites lubricantes nuevos de grado comercial.

4.2. ANÁLISIS ESTADÍSTICO DE LA INFLUENCIA DE LA PRESIÓN DE VACIO Y TEMPERATURA EN EL RENDIMIENTO.

Los datos obtenidos durante las pruebas de destilación a distintas presiones y temperaturas fueron procesados estadísticamente en el programa de Matlab para cada variable de respuesta, proporcionando datos de media, varianza y desviación estándar; asimismo, permite comprobar las diferencias significativas de la data recolectada.

• Modelo de regresión lineal

El rendimiento total de las pruebas a distintas presiones de vacío se muestra en la tabla 19, los cuales fueron analizados estadísticamente en Matlab.

Los rendimientos parciales en los cortes de temperaturas establecidos según bibliografía y experimentación durante el proceso de destilación al vacío se pueden apreciar en la tabla 18.

Tabla 21Rendimiento total obtenido a distintas presiones

	RENDIMIENTO TOTA	L (mL) - PRESIÓN	
N° de	PRE	SIÓN (mmHg)	
Pruebas	P1= 48.54	P2=68.54	P3=88.53
1	84	90	85
2	85	85	86
3	84	85	90
4	84	87	85
5	85	86	85
6	80	90	86

Para obtener resultados más certeros en el análisis de varianza ANOVA se realizaron 6 repeticiones a las 3 diferentes presiones de vacío propuestas, tomando datos de rendimiento a los 3 cortes de temperatura propuestos en base a los antecedentes consultados.

Tabla 22Rendimiento parcial obtenido a distintos rangos de temperatura

RENI	DIMIENTO PARC	IAL (mL) - TE	MPERATUI	RA			
N° de	PRESIÓN		TEMPERATURAS (°C)				
Pruebas	(mmHg)	T1= 350	T2= 365	T3= 380			
1	P1= 48.54	26.25	52.86	70.77			
2	P1= 48.54	25.00	50.00	70.00			
3	P1= 48.54	50.00	68.89	82.86			
4	P1= 48.54	62.73	77.00	84.62			
5	P1= 48.54	58.75	75.83	83.85			
6	P1= 48.54	50.00	70.77	81.80			
1	P2=68.54	51.65	68.13	82.65			
2	P2=68.54	30.00	52.50	69.00			
3	P2=68.54	31.67	50.00	71.43			
4	P2=68.54	37.50	63.13	72.86			
5	P2=68.54	28.75	52.86	71.25			
6	P2=68.54	42.50	60.83	72.35			
1	P3=88.53	42.86	60.83	72.67			
2	P3=88.53	25.00	50.00	68.00			
3	P3=88.53	28.75	48.75	67.78			
4	P3=88.53	37.14	56.67	70.00			
5	P3=88.53	42.50	59.00	70.83			
6	P3=88.53	38.33	61.43	76.92			

A continuación, se muestra los promedios de los rendimientos parciales tomados a distintas temperaturas y presiones para el análisis estadístico ANOVA.

Tabla 23Promedio de rendimiento en base a las presiones y temperaturas.

F	PROMEDIOS DE RENDIMIENTOS						
PRESION	TEMPERTURA	RENDIMIENTO					
48.54	350	40.870					
48.54	365	60.466					
48.54	380	73.656					
68.64	350	37.952					
68.64	365	58.574					
68.64	380	73.446					
88.53	350	45.455					
88.53	365	65.891					
88.53	380	78.981					

En la tabla 24 se observa las estadísticas obtenidas de Minitab, en el cual se observa que el \mathbb{R}^2 posee una confiabilidad del 95% lo cual indica que el modelo lineal se ajusta bien a nuestra modelo de datos.

Tabla 24 *Estadísticas de la regresión*

Estadísticas de la regresión				
Coeficiente de correlación múltiple	0.983622515			
Coeficiente de determinación R ²	0.967513252			
R ² ajustado	0.956684336			
Error típico	3.144066033			
Observaciones	9			

Tabla 25Datos de análisis de varianza

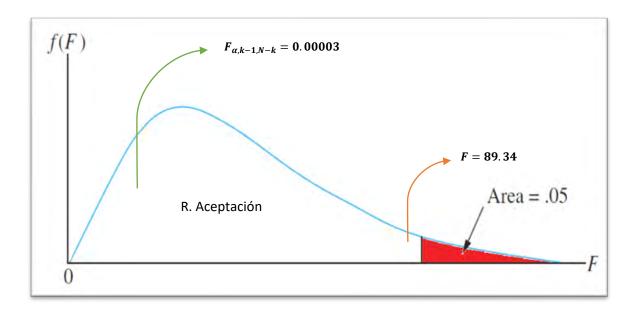
ANÁLISIS DE VARIANZA

	Grados de	Suma de	Promedio de los		Valor crítico
	libertad	cuadrados	cuadrados	F	de F
Regresión	2	1766.38	883.19	89.34	0.00003429
Residuos	6	59.31	9.8852		
Total	8	1825.69			

En la tabla 25 se muestras los valores de F y el valor critico de F, por lo cual teóricamente según de la Fuente Fernández (2019), cuando el valor de $F_{\alpha,k-1,N-K} < F$, se encuentra dentro de la región de aceptación; por lo tanto, estadísticamente la hipótesis nula es aceptada.

Figura 28

Región de aceptación y región de rechazo en función al F y F critico



En la figura 28 se muestra como el valor de $F_{\alpha,k-1,N-K}$ se encuentra dentro la región de aceptación, por lo tanto, la hipótesis no es rechazada.

Del análisis estadístico realizado el valor p obtenido para la presión es mayor a 0.05 lo cual conlleva a aceptar la hipótesis nula, el cual indicaría que la presión no tiene efecto significativo en el rendimiento. (ver apéndice 1).

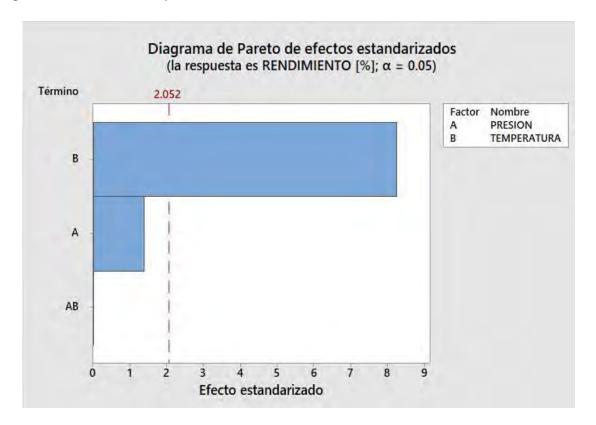
Tabla 26Datos de intercepción

	Coeficientes	Error típico	Estadístico t	Probabilidad	Inferior 95%	Superior 95%	Inferior 95.0%	Superior 95.0%
Intercepción	-362.143	31.559	-11.475	0.00003	-439.36	-284.9	-439.36	-284.92
Presión	0.12745	0.064	1.98542	0.09431	-0.02963	0.2845	-0.0296	0.2845
Temperatura	1.13118	0.086	13.21926	0.00001	0.92180	1.3405	0.9218	1.3405

Para la validación de los resultados, también se realizó el análisis de varianza en el software Matlab tal como se muestra en la tabla 26, obteniendo los mismos resultados;

asimismo, la probabilidad en cuanto a la temperatura es menor a alfa (0.05), lo cual indica que se rechaza la hipótesis nula, aceptando la alterna lo cual implicaría que la temperatura es estadísticamente significativa, por lo tanto, tiene influencia significativa sobre el rendimiento.

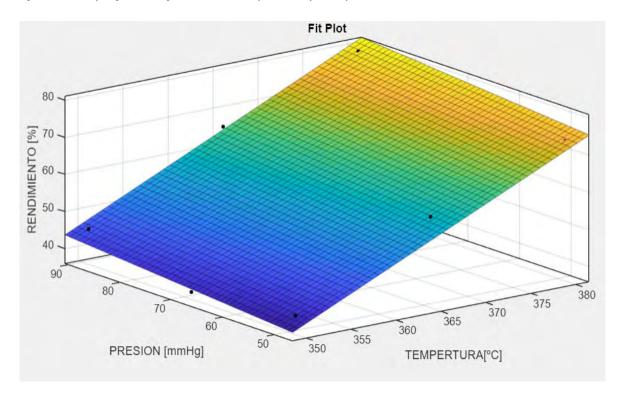
Figura 29Diagrama de Pareto — Temperatura vs Presión



Nota. El análisis estadístico realizado muestra como la temperatura tiene mayor influencia que la presión sobre el rendimiento, el cual se aprecia mejor visualmente en la figura 30.

Por otro lado, se realizó las gráficas de superficie para una mejor interpretación de la influencia de la presión y temperatura sobre el rendimiento como variable de respuesta.

Figura 30Gráficas de superficie - Influencia de la presión y temperatura.



La figura 31 muestra la gráfica de superficie de una vista 3D en la cual se observa que el rendimiento óptimo se da a mayor temperatura y a menor presión de vacío, sin embargo, el análisis de calidad posterior también influirá en el rendimiento óptimo del proceso.

Por lo tanto, el modelo de regresión lineal se da por la siguiente ecuación obtenida en Matlab:

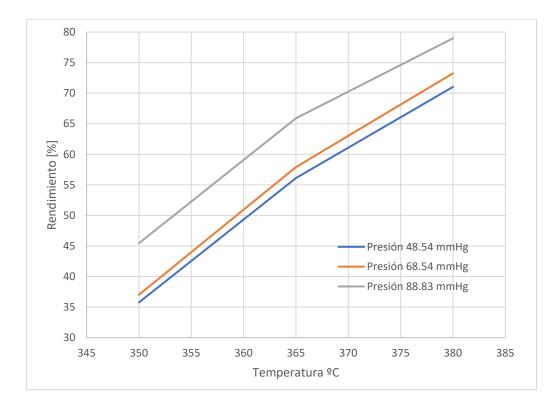
$$Rendimiento[\%] = -362.1 + 0.1275 * P + 1.1312 * T$$
 Ec. 6 Limites:

- 0 100 mmHg
- 315 °C < T < 400 °C

ANOVA Presión – Rendimiento

Por otro lado, la temperatura y presión interactúan con el rendimiento, por lo que se tiene una influencia directa de ambos.

Figura 31Gráficas de interacción Presión – Rendimiento



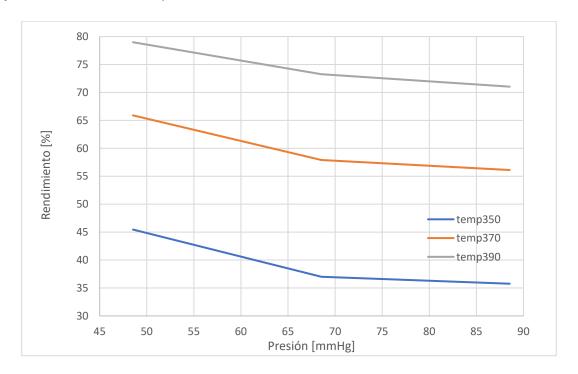
La grafica de interacción visualizada en la figura 29 muestra como no hay una variación significativa en la media de los rendimientos a distintas presiones.

Por lo tanto, se obtuvo una mejor purificación del aceite sometiendo las muestras a menor presión de vacío, puesto que a mayor presión de vacío se presenta mayor arrastre de impurezas haciendo que la coloración de la base lubricante recuperada se torne más oscura.

• ANOVA Temperatura – Rendimiento

La figura 33 nos muestra como las pruebas a distintos rangos de temperatura poseen poca variación en cuanto al rendimiento, por lo cual, las pruebas realizadas en el rango de 350 °C muestran menor variación en cuanto al condensado obtenido.

Figura 32Gráficas de interacción Temperatura – Rendimiento



Por lo tanto, se observó que mientras la temperatura de destilación va incrementando por encima de 390°C se obtiene un mejor rendimiento, sin embargo, el grado de purificación disminuye por el arrastre de impurezas

Sin embargo, los rendimientos y purificación obtenidos en los cortes 350°C, 365°C y 380°C poseen un color similar a las bases lubricantes SN100, SN145 y SN150 lo cual las posiciona dentro un rango aceptable según Repsol (2017). Asimismo, poseen rendimientos superiores que las referencias.

• Análisis estadístico del índice de viscosidad

Mediante el análisis de varianza y a través del diagrama de Pareto se observa que la presión y temperatura no tienen efecto sobre el índice de viscosidad incluida la interacción de ambas variables independientes.

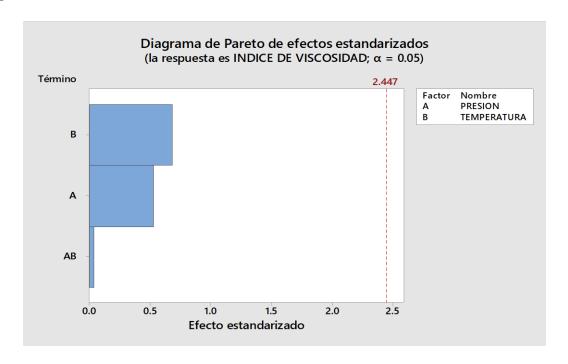
Tabla 27

Análisis de varianza – Índice de viscosidad

Fuente	GL	SC Ajust.	MC Ajust.	Valor F	Valor p
Modelo	5	76.02	15.204	0.32	0.886
Lineal	3	73.167	24.389	0.51	0.691
PRESION	2	50.563	25.281	0.53	0.616
TEMPERATURA	1	22.604	22.604	0.47	0.518
Interacciones de 2 términos	2	2.854	1.427	0.03	0.971
PRESION*TEMPERATURA	2	2.854	1.427	0.03	0.971
Error	6	288.094	48.016		
Total	11	364.114			

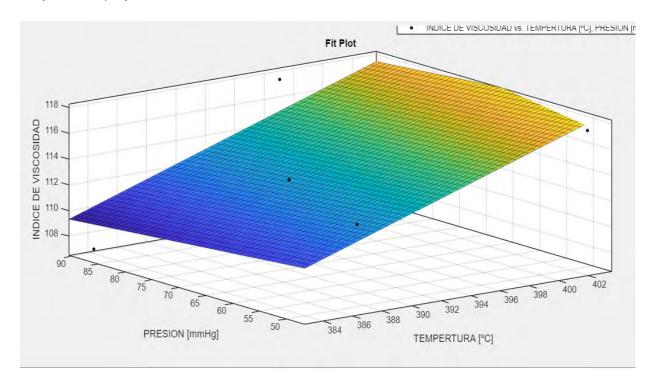
El diagrama de Pareto muestra de mejor manera el comportamiento poco significativo de la presión y temperatura frente a la viscosidad.

Figura 33Diagrama de Pareto – Índice de viscosidad



La variación del índice de viscosidad se muestra en el siguiente gráfico a diferentes presiones de vacío y a la máxima temperatura experimentadas, se observa que el máximo índice de viscosidad se obtiene en el rango de temperatura de 398°C a 402°C y una presión de vacío de 48.54 mmHg.

Figura 34Gráfica de superficie - índice de viscosidad



Nota. Esto es debido a que cuando se llega a temperaturas más elevadas durante la destilación ebullen hidrocarburos más pesados, de cadena de carbono C₂₅-C₃₀, los cuales incrementan el índice de viscosidad del aceite base recuperado (Botello, Rendón von Osten, Gold-Bouchot, & Agraz-Hernandez, 2005).

Análisis estadístico de la viscosidad dinámica a 40°C

Se realizó el análisis de varianza para evaluar la influencia de la presión y temperatura, en el cual se determinó que las dichas variables independientes no poseen influencia sobre esta propiedad fisicoquímica.

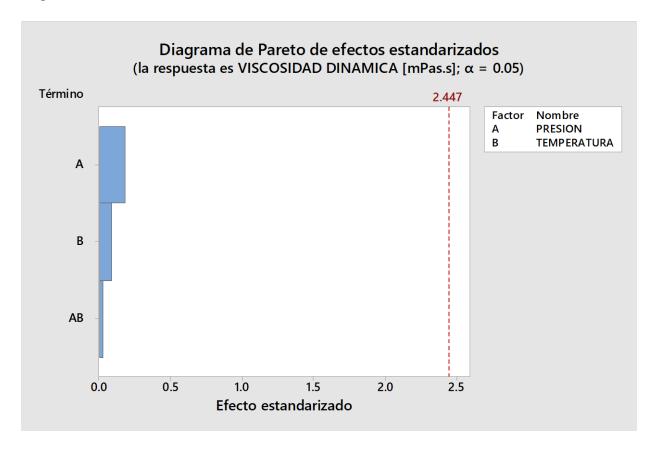
Tabla 28

Análisis de varianza – Viscosidad dinámica

Fuente	GL	SC Ajust.	MC Ajust.	Valor F	Valor p
Modelo	5	5.4398	1.0880	0.07	0.995
Lineal	3	4.7481	1.5827	0.1	0.955
PRESION	2	4.6329	2.3164	0.15	0.863
TEMPERATURA	1	0.1152	0.1152	0.01	0.934
Interacciones de 2 términos	2	0.6916	0.3458	0.02	0.978
PRESION*TEMPERATURA	2	0.6916	0.3458	0.02	0.978
Error	6	91.6734	15.2789		
Total	11	97.1132			

El diagrama de Pareto muestra de mejor manera el comportamiento poco significativo de la presión y temperatura frente a la viscosidad.

Figura 35Diagrama de Pareto – Viscosidad Dinámica

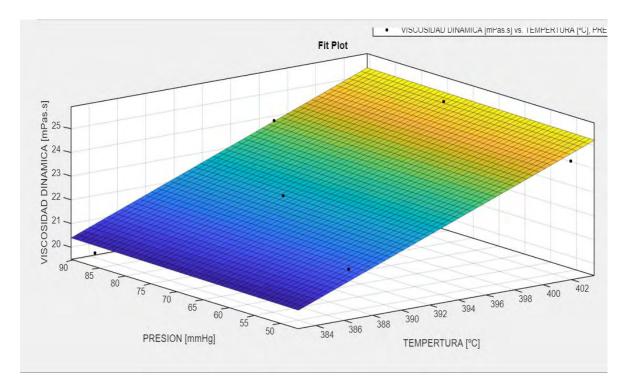


Por otro lado, el comportamiento de la viscosidad dinámica frente a las diferentes presiones de vacío y a las temperaturas máximas experimentadas, se da mediante un claro incremento, ya que se observa que la mayor viscosidad dinámica se obtiene en los rangos de temperatura de 400°C a 402° sin importar la presión de vacío.

Esto es debido a que cuando se llega a temperaturas más elevadas durante la destilación ebullen hidrocarburos más pesados, de cadena de carbono C_{25} - C_{30} , los cuales incrementan el índice de viscosidad del aceite base recuperado.

Figura 36

Gráfica de superficie - viscosidad dinámica



Análisis estadístico de la viscosidad cinemática a 40°C

En el análisis de varianza realizado la presión y temperatura no posee efecto o influencia sobre esta propiedad fisicoquímica.

Tabla 29

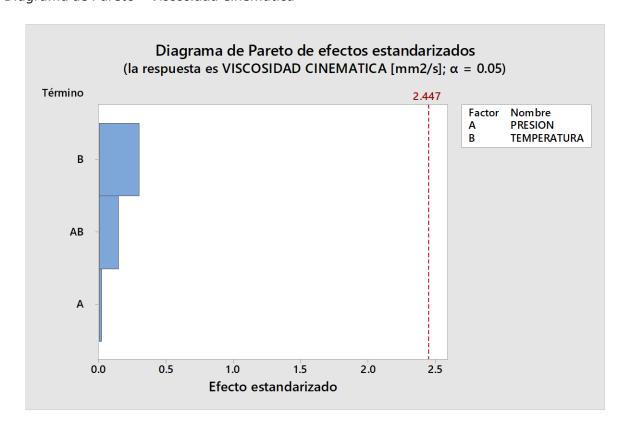
Análisis de varianza – Viscosidad cinemática

Fuente	GL	SC Ajust.	MC Ajust.	Valor F	Valor p
Modelo	5	9.206	1.8411	0.07	0.994
Lineal	3	3.071	1.0237	0.04	0.988
PRESION	2	0.767	0.3836	0.02	0.985
TEMPERATURA	1	2.304	2.3039	0.09	0.774
Interacciones de 2 términos	2	6.134	3.0672	0.12	0.889
PRESION*TEMPERATURA	2	6.134	3.0672	0.12	0.889
Error	6	153.136	25.5227		
Total	11	162.341			

El diagrama de Pareto muestra de mejor manera el comportamiento poco significativo de la presión y temperatura frente a la viscosidad cinemática.

Figura 37

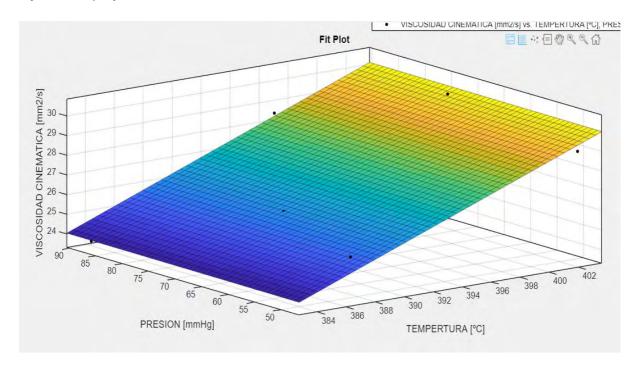
Diagrama de Pareto – Viscosidad Cinemática



Por otro lado, se observó que la mayor viscosidad cinemática se obtiene en los rangos de temperatura de 400°C a 402° sin importar la presión de vacío. Esto es debido a que cuando se

llega a temperaturas más elevadas durante la destilación ebullen hidrocarburos más pesados, de cadena de carbono C_{22} a C_{30} según Montoro Moreno (2005), los cuales incrementan el índice de viscosidad del aceite base recuperado.

Figura 38Gráfica de superficie - Viscosidad Cinemática



Nota. En la figura 38 se observa la variación de la viscosidad cinemática a las diferentes presiones de vacío y a la máxima temperatura experimentadas.

• Análisis estadístico del color

En el análisis de varianza realizado se obtiene un contraste significativo en cuanto al efecto de la presión en el color ASTM, comprobando lo observado visualmente durante la experimentación; que, a mayor vacío, se dará un mayor arrastre de vapores pesados lo cual oscurecerá el destilado obtenido.

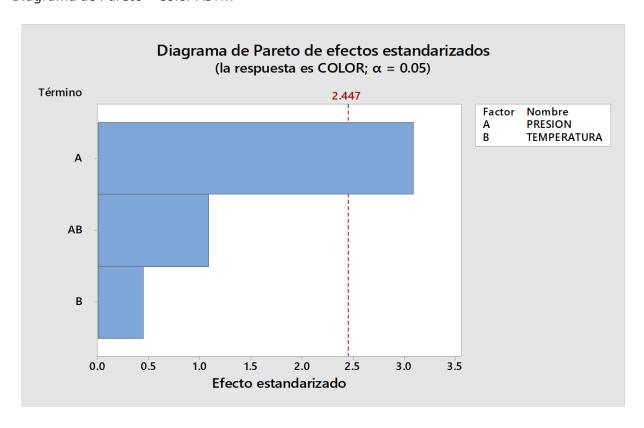
Tabla 30Análisis de varianza – Color ASTM

Fuente	GL	SC Ajust.	MC Ajust.	Valor F	Valor p
Modelo	5	1.9375	0.3875	3.72	0.07
Lineal	3	1.64583	0.54861	5.27	0.041
PRESION	2	1.625	0.8125	7.8	0.021
TEMPERATURA	1	0.02083	0.02083	0.2	0.67
Interacciones de 2 términos	2	0.29167	0.14583	1.4	0.317
PRESION*TEMPERATURA	2	0.29167	0.14583	1.4	0.317
Error	6	0.625	0.10417		
Total	11	2.5625			

El diagrama de Pareto muestra de mejor forma la influencia significativa que ejerce la presión de vacío sobre el color ASTM.

Figura 39

Diagrama de Pareto – Color ASTM

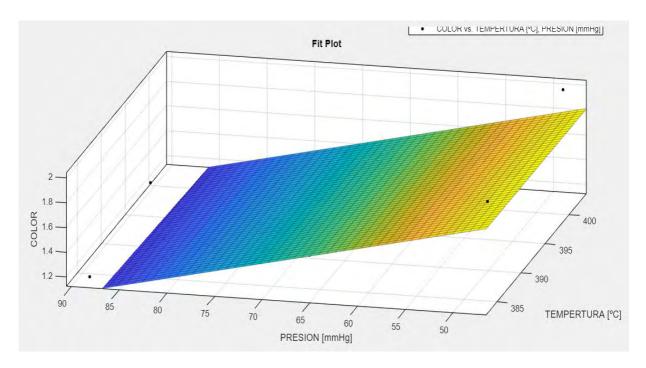


En la figura 39 se muestra la variación del color a las diferentes presiones de vacío y a la máxima temperatura experimentadas, se observa que la coloración más obscura se obtiene

cuando se trabaja a mayor vacío 48.54 mmHg sin importar la temperatura máxima a la que se trabajó.

Esto se debe a que, mientras más vació se generó en el sistema la bomba succiona con más fuerza los vapores generados en el balón de destilación arrastrando mayor cantidad de impurezas.

Figura 40 *Gráfico de superficie - Color ASTM*



• Análisis estadístico de contenido de agua

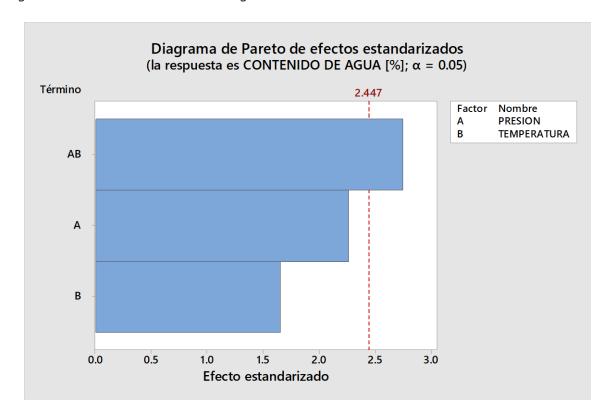
El análisis estadístico nos muestra que la interacción de la presión y temperatura poseen influencia sobre el contenido de agua; sin embargo, esto depende más de la forma en la que se almacena los aceites lubricantes usados en los lubricentros; puesto que, un aceite lubricante nuevo no posee agua en su composición.

Tabla 31Análisis de varianza – Contenido de agua

GL	SC Ajust.	MC Ajust.	Valor F	Valor p
5	0.000145	0.000029	4.87	0.04
3	0.00007	0.000023	3.9	0.073
2	0.000054	0.000027	4.49	0.064
1	0.000016	0.000016	2.72	0.15
2	0.000075	0.000038	6.31	0.033
2	0.000075	0.000038	6.31	0.033
6	0.000036	0.000006		
11	0.000181			
	5 3 2 1 2 2 2	5 0.000145 3 0.00007 2 0.000054 1 0.000016 2 0.000075 2 0.000075 6 0.000036	5 0.000145 0.000029 3 0.00007 0.000023 2 0.000054 0.000027 1 0.000016 0.000016 2 0.000075 0.000038 2 0.000036 0.000006	5 0.000145 0.000029 4.87 3 0.00007 0.000023 3.9 2 0.000054 0.000027 4.49 1 0.000016 0.000016 2.72 2 0.000075 0.000038 6.31 2 0.000075 0.000038 6.31 6 0.000036 0.000006

El diagrama de Pareto muestra de mejor forma la influencia que ejerce la presión de vacío y la temperatura sobre el color ASTM.

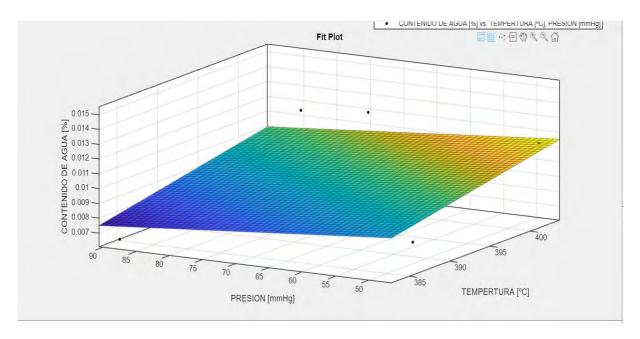
Figura 41Diagrama de Pareto – Contenido de agua



En la figura 41 se muestra la variación del contenido de agua a las diferentes presiones de vacío y a la máxima temperatura experimentadas, se observa que el contenido de agua más elevado se obtiene cuando se trabaja a mayor presión de vacío 48.64 mmHg y a mayores temperaturas.

Esto puede deberse a que las muestras analizadas a 48.54mmHg fueron las ultimas en destilarse; por ende, se sabe que el agua es más densa que los hidrocarburos por ello tienen a irse al fondo del recipiente donde se homogenizó la muestra.

Figura 42 *Gráfica de superficie – Contenido de agua*



Análisis estadístico de la gravedad API

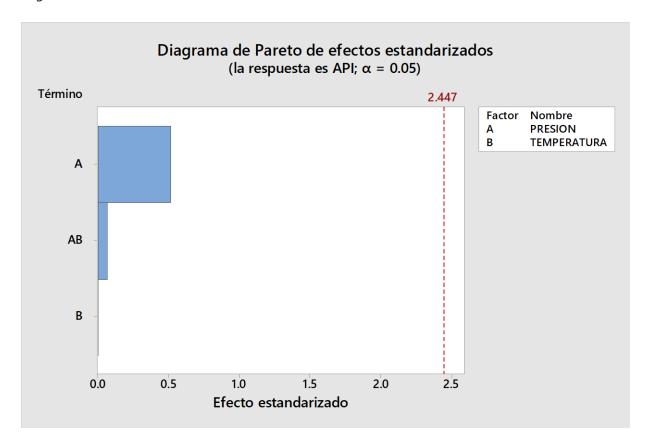
El análisis estadístico realizado muestra como la presión de vacío y la temperatura no tienen influencia sobre la gravedad API; por lo tanto, no posee significancia sobre esta propiedad fisicoquímica.

Tabla 32Análisis de varianza – Gravedad API

Fuente	GL	SC Ajust.	MC Ajust.	Valor F	Valor p
Modelo	5	0.34287	0.068573	0.23	0.938
Lineal	3	0.31072	0.103572	0.34	0.796
PRESION	2	0.31072	0.155358	0.51	0.622
TEMPERATURA	1	0	0	0	1
Interacciones de 2 términos	2	0.03215	0.016075	0.05	0.949
PRESION*TEMPERATURA	2	0.03215	0.016075	0.05	0.949
Error	6	1.815	0.3025		
Total	11	2.15787			

El diagrama de Pareto muestra de mejor manera el comportamiento poco significativo de la presión y temperatura frente a la gravedad API

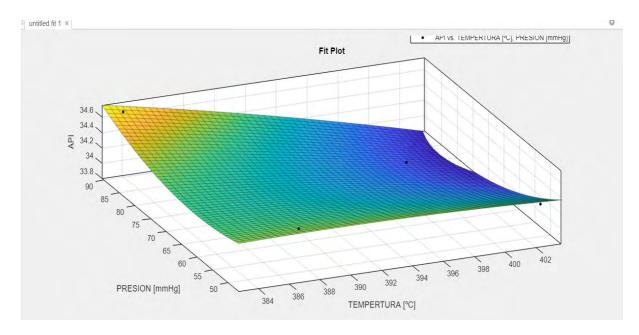
Figura 43Diagrama de Pareto – Gravedad API



En la gráfica de superficie mostrada en la figura 45 se observa la variación de la gravedad API a las diferentes presiones de vacío trabajadas, la mayor variabilidad de la gravedad API se observa a menor vacío, y temperaturas bajas en un rango de 350°C a 386°C.

Figura 44

Gráfica de superficie - Gravedad API



El modelo cuadrático se guía mediante la siguiente ecuación:

$$^{\circ}API = -33.9898 + 0.3153 * T + 0.3228 * P - 0.0003 * T^2 - 0.001 * P * T + 0.00004 * P^2$$

Esto se debe a que la gravedad API depende de la densidad del aceite obtenido, esta densidad será mayor cuando, durante la destilación se ebulla hasta cadenas de carbono no tan pesadas en el rango de C_{20} a C_{25} .

CONCLUSIONES

- Se determinó la efectividad del proceso de destilación al vacío sobre el rendimiento y la calidad, observando que la destilación realizada fue efectiva para purificar el aceite lubricante usado, de modo que se logró recuperar la base lubricante hasta en un 90% con un grado de purificación de 1 en la escala ASTM D1500.
- Lo valores obtenidos a partir de los ensayos realizados a las muestras preparadas de aceite lubricante usado se encuentran dentro del rango dado por la NTP 900.050, los cuales determinan que efectivamente la muestra compuesta es una mezcla de distintos tipos de aceites lubricantes y distinta procedencia, la cual es adecuada para someter al proceso de destilación al vacío.
- Se ha determinado que la presión de destilación de los ALU no influye en el rendimiento; sin embargo, la temperatura empleada en el proceso de destilación influye en el rendimiento; observando que mientras la temperatura de destilación va incrementando por encima de 380°C se obtiene un mejor rendimiento. Asimismo, se determinó que la temperatura no influye en la calidad; sin embargo, la presión si tiene influencia en cuanto al color el cual se ve reflejado en la gama de color ASTM D1500 de la base recuperada encontrándose en el rango de 1 2, posicionando a la base lubricante recuperada dentro la escala de aceites base SN100 y SN150, el grado de purificación disminuye por el arrastre de impurezas; adicionalmente, los rendimientos y purificación obtenidos en los cortes 350°C, 365°C y 380°C poseen un color similar a las bases lubricantes SN100, SN145 y SN150 lo cual las posiciona dentro un rango aceptable según REPSOL (2017); Asimismo, se obtuvo rendimientos superiores a las referencias.
- Se ha determinado y comparó las propiedades fisicoquímicas de la base lubricante recuperada frente a una base lubricante nuevas y las propiedades obtenidas se

encuentran dentro del rango para aceites bases SN100-SN150, por ende, se podría emplear esta base lubricante para la elaboración de aceites lubricantes nuevos comerciales.

RECOMENDACIONES

- Realizar el proceso de destilación a mayor vacío para realizar la destilación en menor tiempo y analizar la variación de las propiedades.
- Realizar el proceso de destilación a menor vacío para investigar a mayor profundidad el hecho de que se tiene un mejor rendimiento a menor vacío.
- Realizar el proceso de destilación en un menor rango de temperatura (<380°C)
 para evitar el craqueo térmico y evitar la formación de coque en el residuo.
- Implementar un recuperador de vapores en el equipo de destilación al vacío puesto que las moléculas más volátiles tienden a salir por el tope y no son atrapadas en la trampa de frio, de manera que llegan a la bomba y podrían dañarla.

BIBLIOGRAFÍA

- Asociacion Colombiana de Petroleo. (17 de Julio de 2008). Osinergmin. Obtenido de http://www.osinergmin.gob.pe/newweb/pages/GFH/ForoUMAL/tema10.pdf
- ASTM D1160. (2018). Standard Test Method for Distillation of Petroleum Products at Reduced Pressure. ASTM D1160-18, 20. West Conshohocken, USA. doi:10.1520/D1160-18
- ASTM D1500-12. (2017). Standard Test Method for ASTM Color of Petroleum Products (ASTM Color Scale). ASTM D1500-12(2017), 5. West Conshohocken, USA. doi:10.1520/D1500-12R17
- ASTM D1744-13. (2013). Standard Test Method for Determination of Water in Liquid Petroleum Products by Karl Fischer Reagent. ASTM D1744-13, 15. West Conshohocken, USA. Obtenido de https://www.astm.org/d1744-13.html
- ASTM D445-21. (2021). Standard Test Method for Kinematic Viscosity of Transparent and Opaque Liquids (and Calculation of Dynamic Viscosity). ASTM D445-21e2, 17. West Conshohocken, USA. doi:10.1520/D0445-21E02
- ASTM D93-20. (2020). Standard Test Methods for Flash Point by Pensky-Martens Closed
 Cup Tester. ASTM D93-20, 18. West Conshohocken, USA. doi:10.1520/D0093-20
- Bennett Fitch, Noria Corporation. (2015). Machinery Lubrication, 6. Recuperado el 21 de
 Abril de 2023, de Machinery Lubrication:
 https://www.machinerylubrication.com/Read/30165/oil-oxidation-stages
- Botello, A., Rendón von Osten, J., Gold-Bouchot, G., & Agraz-Hernandez, C. (2005).
 Contaminación e Impacto Ambiental: Diagnóstico y Tendencias. En A. V. Botello, J.
 Rendón von Osten, G. Gold-Bouchot, & C. Agraz-Hernandez, Contaminación e Impacto Ambiental: Diagnóstico y Tendencias (Vol. II, págs. 266-268). Ciudad de México: EPOMEX.
- de Haan, A., & Bosch, H. (2013). Industrial Sepraration Processes (Vol. 2). Netherlands,
 Germany: MB Eindhoven.

- Eman, E., & Shoaib, A. (2013). Re-Refining of Used Lube Oil, I- by Solvent Extraction and Vacuum Distilation Followed by Hydrotreating. Suez University, Department of Refining Engineering and Petrochemicals. Egypt: Vurup.sk. Recuperado el 15 de Marzo de 2022, de https://www.researchgate.net/publication/283177631_Rerefining_of_used_lube_oil_i-___by_solvent_extraction_and_vacuum_distillation_followed_by_hydrotreating
- Fong Silva, W., Quiñonez Bolaños, E., & Tejada Tovar, C. (2017). Caracterización físico-química de aceites usados de motores para su reciclaje. *PROSPECTIVA*, 15(2), 135-144. doi:https://doi.org/10.15665/rp.v15i2.782
- Francois, A. (2006). Waste Engine Oils. netherlands: Elsevier.
- G. Santos, R., A. Lima, E., & L. Paredes, M. (2021). ASTM distillation curve: Experimental analysis and premises for literature modeling. *FUEL*.
- G. Speight, J. (2017). *Handbook Of Petroleum Refining.*
- Gonzales Bellido, J. (2018). Estudio de la Contaminación de Suelos por Residuos de Hidrocarburos y Propuesta de Manejo Ambiental de los Talleres de Mecanica Automotriz del Distrito de San Jerónimo-Cusco. Arequipa.
- Guillen Valle, O., Sanchez Camargo, M., & Vegazo de Bedoya, L. (2020). COMO ELABORAR
 UNA TESIS. (O. Guillen Valle, Ed.) Lima, Perú.
- Hernandez Sampieri, R., Fernandez-Collado, C., & Baptista Lucio, P. (2022). Metodología de la Investigación (Vol. 6ta edición). México: Mc Graw Hill.
- Hozan Jalal, S., & Abdulsalam Rahim, K. (24 de Diciembre de 2019). Re-refining of used lubricating oil by vacuum distillation/thin wiped film evaporation technique. *PETROLEUM SCIENCE AND TECHNOLOGY*, 30, 32-59. doi:10.1080/10916466.2019.1704782
- INACAL. (12 de Septiembre de 2012). Norma Técnica Peruana NTP 900.054 (2012).
 GESTION AMBIENTAL. Manejo de aceites usados. Reaprovechamiento energético.
 Disposición Final. Lima, San Isidro, Perú: INDECOPI.
- INACAL. (18 de 12 de 2014). Norma Técnica Peruana NTP 900.050 (2014). Gestión
 Ambiental. Manejo de aceites usados. Generalidades. Lima, Lima, Perú: INDECOPI.
- INACAL. (22 de Julio de 2019). Norma Técnica Peruana NTP 900.051 (2008). GESTIÓN DE RESIDUOS. Manejo de aceites usados. Generación, recolección y almacenamiento. Lima, San Isidro, Perú: INDECOPI.

- INACAL. (22 de Julio de 2019). Norma Técnica Peruana NTP 900.052 (2019). *GESTIÓN DE RESIDUOS. Manejo de aceites usados. Transporte*. Lima, San Isidro, Perú: INDECOPI.
- INACAL. (22 de Julio de 2019). Norma Técnica Peruana NTP 900.053. GESTIÓN DE RESIDUOS. Manejo de aceites usados. Reaprovechamiento. Re-refinación. Lima, San Isidro, Perú: INDECOPI.
- IQR. (2020). *Ingenieria Quimica*. Recuperado el 2022, de Ingenieria Quimica: https://www.ingenieriaquimicareviews.com/2020/12/que-es-un-azeotropo-o-mezcla-azeotropica.html
- Jafari, A., & Hassanpour, M. (2015). Analysis and comparison of used lubricants, regenerative technologies in the world. Department of Evironmental Health Engineering School of Public Health. Iran: Elsevier. doi:http://dx.doi.org/10.1016/j.resconrec.2015.07.026
- Jones Pawlak , J. M. (2007). Diseño de un sistema de reciclaje de aceite lubricante usado.
 Univeridad Austral De Chile. Valdivia: Universidad Austral de Chile.
- L. Luyben, W. (2016). Distilation Column Pressure Selection . *Separation and Purification Technology*, 1-4. doi:http://dx.doi.org/10.1016/j.seppur.2016.05.015
- Liqui Moly. (2018). Liqui Moly Lubricantes. Obtenido de Liqui Moly: http://www.liqui-moly.com
- Lubritec. (2021). Lubritec Especialistas en Lubricación Industrial. Obtenido de Lubritec Especialistas en Lubricación Industrial: https://www.lubritec.com/aceites-lubricantes-ysus-propiedades/
- Luther, R., & Mang, T. (2012). Lubricants, 10. Disposal, Recycling, and Safety Aspects.
 ENCYCLOPEDIA OF INDUSTRIAL CHEMISTRY . Germany: Ullmann's.
 doi:10.1002/14356007.o15 o12
- Manzanares Jiménez , L. (2022). Alternativas de recuperación para los aceites lubricantes usados. *Epistemus (Sonora)*, 16(32), 79-85. doi:https://doi.org/10.36790/epistemus.v16i32.222
- Martinez Herrera, C. (2021). Efectos de la Adición de Aceite Usado de Motor en las Propiedades Mecanicas de Mezclas Asfalticas en Caliente. Tesis de Grado, Ambato.
- Matute, D. J., & Sarmiento, R. D. (2012). Obtención de Aceite Base Mineral Mediante la Recuperación del Aceite Usado en Vehiculos Automotrices. Cuenca.

- Montoro Moreno, L. (2005). Contribución al Desarrollo y Mejora de Tecnicas para la Detección y Analisis de Particulas Metálicas y Contaminantes en Aceites Lubricantes Usados. Valencia: Universidad Politécnica de Valencia. doi:10.4995/thesis/10251-1875
- Morán Robles, K. D. (2017). Re-refinación de Aceites Lubricantes Usados mediante procesos físico-químicos. Tesis, Guayaquil. Obtenido de http://www.dspace.espol.edu.ec/xmlui/handle/123456789/38267
- Muna Mahmood, K., Tagreed Mahdi, H., & Hader Abid, A. (2017). Using Vacuum
 Distillation Technique to Treat Waste Lubricating Oil and Evaluation its Efficiency by
 Chromatographic Methods. *Journal of Al-Nahrain University*, 17-24.
- MUNICIPALIDAD PROVINCIAL DEL CUSCO. (2022). Informe Nro. 467- 202-DL-SGCIA-GDESM-GMC. Municipalidad Pronvincial del Cusco, Cusco, Cusco.
- Noria.MX. (2020). NORIA. Recuperado el 20 de Mayo de 2023, de NORIA:
 https://noria.mx/lublearn/analizando-el-color-del-aceite/
- Perez León, A. (2018). Rendimiento de una reacción, teórica, real y porcentual. Coyoacán,
 Coyoacán, Mexico.
- Pillon Z., L. (2011). Surface Activity Petroleum Derived Lubricants. London: CRC Press.
- REPSOL. (2017). Bases Lubricantes SN. Bases Lubricanes SN, 6. Madrid, España. Obtenido de https://lubricants.repsol.com/es/
- REPSOL. (2022). *Repsol Lubricantes*. Obtenido de Repsol Lubricantes: https://lubricants.repsol.com/es/
- SAE international. (2018). SAE mobilus. Obtenido de SAE mobilus: https://www.sae.org
- Salem, S., Salem, A., & Babaei, A. (2014). Application of Iranian nano-porous Ca-bentonite
 for recovery of waste lubricant oil by distillation and adsorption techniques. b Mineral
 Processing Research Center, Faculty of Chemical Engineering. Iran: Elsevier.
 doi:ttp://dx.doi.org/10.1016/j.jiec.2014.08.009
- Sandino Corbet, A. (2018). Agua en el Aceite Problemas que causa la presencia de agua en sistemas de lubricación e hidraúlicos. Revista de Marina, 59-62.
- Santana Robles, F. (2017). Técnicas Estadisticas (DOE, RSMY VRT) para el Análisis de un Modelo de Simulación. Hidalgo: UNIVERSIDAD AUTONOMA DEL ESTADO DE HIDALGO.
- Sanz Tejedor, A. (2013). QUIMICA ORGÁNICA INDUSTRIAL. Obtenido de QUIMICA ORGÁNICA INDUSTRIAL: https://www.eii.uva.es/organica/qoi/tema-13.php

- Sanz Tejedor, A. (2018). Quimica Orgánica Industrial. Obtenido de Quimica Orgánica Industrial: https://www.eii.uva.es/organica/qoi/tema-13.php
- Speight , J., & Exall, D. (2014). *Refining Used Lubricating Oils.* London: Taylor & Francis Group.
- Speight, J. G., & Heinemann, H. (2013). Synthetics, Mineral Oils, & Bio Based Lubricants
 En J. G. Speight, & H. Heineman, SYNTHETICS, MINERAL OILS, & BIO-BASED LUBRICANTS
 (pág. 971). New York: Taylor & Francis Group.
- VAISALA. (2019). *VAISALA FAQ's*. Obtenido de VAISALA FAQ's: https://www.vaisala.com/sites/default/files/documents/MIO-FAQs-B210963ES.pdf
- Vargas Fernández, S., & Olaya Garay, J. (2012). ELABORACIÓN DE CURVAS DE DESTILACIÓN DE HIDROCARBUROS LÍQUIDOS PERTENECIENTES A LA SUB-CUENCA NEIVA:
 MÉTODO ASTM D86-04. Tesis de Pregrado , UNIVERSIDAD SURCOLOMBIANA, Neiva.
- Velez Ponce, M. (2020). Análisis de Concentración de Fe, Cu y Al por Espectroscopía de Absorción Atómica la Llama en el Hidrocarburo Combustible Obtenido por Destilación Simple Aceite Gastado Lubricante Automotriz 20W50. Latacunga.
- Vistony. (25 de Julio de 2018). Vistony. Obtenido de Vistony: http://www.vistony.com

ANEXOS

Anexo 1: Karl Fischer tritator/cou-lo aquamax kf moisture meter



Anexo 2: Stabinger Viscometer – ANTOON PAR SVM 3000



Anexo 3: Petrotest PMA-4 -ASTM D93



Anexo 4: Equipo de destilación al vacío ASTM D1160 – BR INSTRUMENTS



Anexo 5: Equipo de difracción de rayos X – OLYMPUS



Anexo 6: Balanza de alta precisión PR Series - OHAUS



Anexo 7: Proceso de destilación al vacío



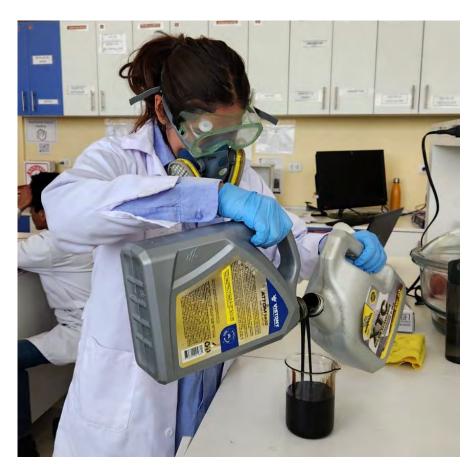
Anexo 8: Determinación del porcentaje de agua



Anexo 9: Determinación de la viscosidad



Anexo 10: Homogenización de las muestras



Anexo 11: Aplicaciones de aditivos según el tipo de fluidos

	De presentes de punto de congelación	De activadores metálicos	Aditivos de extrema presión (EP)	Anti-espumantes	Inhibidores de corrosión	Anti-oxidantes	Agentes anti-desgaste	Dispersantes	Detergentes	Mejoradores de Índice de Viscosidad (IV)	
	0			0	0	0	0	0	0	0	Motor
0	0		0	0	0	0	†	0	†	0	Fluidos de transmisión automática
O Usualmente	0	0		0	0	0					Turbinas/ R&O/ Fluidos hidrāulicos
+- Ocasionalmente	0	0		0	0	0	0	t	†	†	Fluidos Hidráulicos Antidesgaste
nente	†		†		0		0				Fluidos Hidráulicos resistentes al fuego
		†	0		0						Lubricantes Metal Mecánicos
	0	†	0	0	0	0	0			0	Engranes
		t	†		0	0	0		†		Grasas

Anexo 12: Campos de aplicación de las bases sintéticas

EXTREMA PRESIÓN DETERGENTES DISPERSANTES DEMULSIFICANTE ANITESPUMANTES DEPRESORES DEL PTO. DE FLUIDEZ MODIFICADORES DE FRICCIÓN ANTIHERRUMBRANTES INHIBIDORES DE CORROSION INHIBIDORES DE OXIDACIÓN MEJORADORES DEL I.V ANTIDESGASTE MOTORES TRANSMISION **AUTOMATICA** ENGRANAJES AUTOMOTRICES COMPRESORES TURBINAS ENGRANAJES INDUSTRIALES

Campos de aplicación de las bases sintéticas

Anexo 13: Composición y propiedades de aditivos

Símbolo ISO	Composición y propiedades	Aplicación	Observaciones	
МНА	Fluidos con aditivos anticorrosivos			
МНВ	Fluidos del tipo MHA con propiedades para reducir la fricción			
МНС	Fluidos del tipo MHA con aditivos de extrema presión y químicamente NO activos			
MHD	Fluidos del tipo MHA con aditivos extrema presión y químicamente activos	Remoción del metal mediante corte, abrasión o descargas	Operaciones donde el	
MHF MHG	Fluidos del tipo MHB con aditivos extrema presión y químicamente NO activos	eléctricas y maquinado del metal mediante taladrado, embutido, planchado, entorchado, trefilado, forjado - frío o caliente, extrusión,	requisito principal es la lubricación de la herramienta de corte	
	Fluidos del tipo MHB con aditivos extrema presión y químicamente activos	estampado, laminado en frío		
	Son grasas, pastas o ceras aplicadas sin diluir o diluidas en fluidos tipo MHA			
МНН	Son Jabones, polvos, lubricantes sólidos o mezcla de los mismos. Se aplican en forma diluida			
MAA	A las concentraciones establecidas, cuando se mezclan con agua, se obtiene una emulsión lechosa con propiedades anticorrosivas			
МАВ	Fluidos tipo MAA Remoción del metal mediante concentrado con propiedades de reducción de eléctricas y maquinado del me	Remoción del metal mediante corte, abrasión o descargas eléctricas y maquinado del metal mediante taladrado, embutido,	Operaciones donde el requisito principal es el	
MAC	Fluidos tipo MAA concentrado con propiedades de extrema presión	planchado, entorchado, trefilado, forjado - frío o caliente, extrusión, estampado, laminado en frío	enfriamiento de la herramienta de corte	
MAD	Fluidos tipo MAB concentrado con propiedades de extrema presión			







Código CCF-PI-LI-002 Fecha Versión Enero-2018 Página 2 de 3

ESPECIFICACIONES Y APROBACIONES

Las propiedades especiales del MAXDIESEL 15W-40 ULTRA cumplen o superan los requisitos de desempeño establecidos por normas y especificaciones de API CI-4, ACEA E7-12, MB 228.3, MAN 3275, Volvo VDS-3, Deutz III, MTU 2.0, Mack EO-M+, Mack EO-N, CES 20077, CES 20078, Caterpillar ECF-2, Renault RLD-2, JASO DH-1, Global DHD-1, DDC 93K215 y la norma ICONTEC NTC 1295 (PETRÓLEO Y SUS DERIVADOS. ACEITES LUBRICANTES PARA CÁRTER EN MOTORES DE COMBUSTIÓN INTERNA A GASOLINA, A OPERACIÓN DUAL GASOLINA/GAS NATURAL PARA VEHÍCULOS (CUATRO TIEMPOS) Y DIÉSEL (CUATRO Y DOS TIEMPOS)).

PRESENTACIÓN

- Tambor de 55 Galones.
- Minitambor de 15 Galones
- Garrafa de 5 Galones
- Caja de 4 unidades de 1 Galón.
- Caja de 12 Unidades de ¼ de Galón.

CARACTERÍSTICAS FISICO-QUÍMICAS TÍPICAS

Característica	Método	Unidades	MAXDIESEL 15W-40 ULTRA
Apariencia			Ámbar/Rojo
Viscosidad Cinemática @ 40°C	ASTM D445	cSt	116,9
Viscosidad Cinemática @ 100°C	ASTM D445	cSt	14,5
Índice de Viscosidad	ASTM D2270		130
Punto de Fluidez	ASTM D97	°C	<-30
Punto de Inflamación	ASTM D92	°C	>220
TBN	ASTM D2896	mgKOH/g	10
Contenido de Agua	ASTM D95	ppm	0
Corrosión al Cobre (3h@100°C) (máximo)	ASTM D130		2A
Espuma (máximo)			
Secuencia I		mL	10/0
Secuencia II	ASTM D892	mL	20/0
Secuencia III		mL	10/0

Los datos de estas pruebas típicas son valores promedio. Pueden presentarse ligeras variaciones en cada producción respecto a los valores indicados que no afectan el buen desempeño del producto.

Elaboró y Revisó: Coordinador CCF – Coordinador SGC | Aprobó: Gerente General



FICHA TÉCNICA (MAXLUBE 20W-50 API SN)



Código CCF-PI-LI-012 Fecha Versión Febrero-2018 Página 2 de 2

CARACTERÍSTICAS FISICO-QUÍMICAS TÍPICAS

Característica	Método	Unidades	MAXLUBE API SN 20W-50	
Apariencia	of heat of		Ámbar	
Viscosidad Cinemática @ 40°C	ASTM D445	cSt	173,7	
Viscosidad Cinemática @ 100°C	ASTM D445	cSt	19,37	
Índice de Viscosidad	ASTM 2270		127	
Punto de Fluidez	ASTM D97	°C	-28	
Punto de Inflamación	ASTM D92	°C	206	
TBN	ASTM D2896	mgKOH/g	7	
Contenido de Agua	ASTM D95	ppm	0	
Corrosión al Cobre (3h @100°C) (máximo)	ASTM D130		2A	
Espuma (máximo)				
Secuencia I	ASTM D892	mL	0/0	
Secuencia II	ASTIVID892	mL	0/0	
Secuencia III		mL	0/0	

RECOMENDACIONES

Técnicas: Para mantener al máximo el desempeño del aceite en el motor recuerde realizar sencillos chequeos periódicos como chequear el nivel de aceite y cuando este cumpla con un tiempo prudente de trabajo, cámbielo junto con el filtro del mismo; revise el sistema de enfriamiento del motor, ya que un deficiente desempeño del mismo puede generar la carbonización del aceite y por consiguiente una mala lubricación; revise los filtros de aire y gasolina y cámbielos según las indicaciones del fabricante.

Salud y seguridad: Es recomendable durante la manipulación del aceite evitar el contacto prolongado o repetitivo con la piel, use guantes. En caso de contacto lave inmediatamente con abundante agua y jabón.

Proteja el ambiente: No contamine los drenajes, suelos o aguas con el aceite, su disposición debe estar de acuerdo a las regulaciones de la autoridad local.

Para mayor información sobre manejo seguro del producto es recomendable seguir las recomendaciones dadas en la "Ficha de datos de seguridad (Aceites Lubricantes) CCF-PI-LI-40" de GLOBAL OIL LUBRICANTES S.A.S.

Elaboró	y Revisó: Coordinador CCF – Coordinador SGC	Aprobó: Gerente General

Delta Oil

Lubricante formulado específicamente para motores de alto kilometraje. La alta viscosidad SAE 25W-60 brinda una resistente película de aceite que avuda a proteger los motores que manejan bajo condiciones severas, como altas temperaturas y en tráficos intermitentes con paradas y arranques frecuentes. MOTORVID SAE 25W-60 API SG/CF está formulado a partir de bases lubricantes de excelente calidad mezdados con aditivos de alto performance, los cuales contribuyen a evitar la formación de lodos y la corrosión.

Propiedades y Beneficios:

- Excepcional resistencia a la oxidación y desgaste.
- Excelente comportamiento a cualquier temperatura de
- Reducción del desgaste prolongando la vida útil del motor.
- Reducción de consumo de aceite.
- Aditivos para el control del desgaste y fricción.
- Por sus características de alta viscosidad, protege el motor en un amplio rango de temperaturas.

Recomendaciones al momento de cambiar el aceite

- Use le espedificación de viscosidad del aceite recomendada en el manual del vehículo y/o maquinaria en el que se va a aplicar.
- No mezcle aceite usado y aceite nuevo.
- Cambie el filtro de aire y filtro de aceite con cada cambio de aceite.
- Utilice combustible de buena calidad.
- Verifique la autenticidad del lubricante y exija que el envase este sellado al momento de comprarlo.
- Realice periódicamente la revisión del motor y efectué las reparaciones que sean necesarias.
- Confirme que el lubricante seleccionado coincida la viscosidad y especificación API recomendado por el fabricante del vehículo y/o maquinaria.

Ficha Técnica SAE 25W-60 API SG/CF

Especificaciones de Calidad: APISG/CF

Lubricante formulado bajo las especificaciones de la Norma Técnica Colombiana ICONTEC - NTC 1295.

SAE | 25W-60 API SG/CF TIPO GRADO | MULTIGRADO TIPO DE BASE | GRUPO II TIPO DE COMBUSTIBLE | GASOLINA / DIESEL

Aplicaciones Recomendadas:

MOTORVID SAE 25W-60 API SG/CF está recomendado para motores a gasolina o diésel de alto kilometraje

Presentaciones Disponibles







MOTORVID SAE 50 API SF

Propiedad	Método ASTM	Valor Típico*
Viscosidad a 100°C, Cst.	D-445	18
Viscosidad a 40°C, Cst.	D-445	178
Índice de Viscosidad.	D-2270	130
Gravedad especifica a 15.6 °C g/ml	D-1298	0.885
Punto de Fluidez °C.	D-97	-27
Punto de Inflamación °C.	D-92	230

* Los datos anteriores son típicos en valores de toleranda normales de producción y no constituyen especificación.



Seguridad Personal y Ambiental

> No arroje aceite al subsuelo o fuentes de agua. Consulte la legislación de su ciudad para conocer dónde y cómo disponer el aceite usado.

Evite el contacto de la piel con

aceite usado. Mantenga el producto fuera del alcance de los niños

Para mayor información de seguridad consulte la Hoja de Seguridad del producto en www.deltaoil.co



www.deltaoil.co servicioalclien te@deltaoil.co PBX: (+57 1) 418 1624 Carrera 124# 17-94 Bogotá | Colombia







Aceite para motor a gasolina multigrado 100% sintético

PROTECCIÓN INSUPERABLE ONTRA EL DESGASTE

Por su bajo coeficiente de fricción

SINTÉTICO SAE 5W-30 API SN/RC ILSAC GF-5

DESCRIPCION

Aceite 100% sintético diseñado para satisfacer la última generación de lubricantes RC (Resource Conserving), el cual excede en protección a los lubricantes de base mineral. Debido a su avanzada tecnología de aceites básicos sintéticos y su paquete de aditivos especial de alto rendimiento, ofrece una protección única a los motores a pasolina modernos, el cual se adhiere a los mecanismos con tal tenacidad, que no se desplaza en áreas de extrema presión, permaneciendo aun después de apagado el motor, asegurando una protección adecuada al momento del encendido.

BENEFICIOS

- Ahorros conseiderables en combustible.
- Muy baja volatilidad, reduciendo el consumo de lubricante. Facilita un excepcional arranque en frío debido a su baja viscosi-
- dad a bajas temperaturas. Mantiene siempre limpio el motor.
- Ecológico, debido a la menor cantidad de aceite de desecho.
- Excepcional resistencia al espesamiento por oxidación.
- Bajo coeficiente de fricción.
- Excelente protección contra la herrumbre y la corrosión. Alta protección contra depósitos.
 - PRESENTACIÓN







APLICACION

Energy Dexos-1 está especialmente diseñado para la lubricación de las últimas generaciones de motores a gasolina 2011 americanos, europeos y asiaticos que requieran aceites sintéticos con este nivel de servicio API SN/GF-5 así como vehículos hibridos que operan con combustible Etanol hasta E85.

Para utilización en cualquier tipo de vehículos que circulan en ciudad, carretera y autopista.

Cumple con los requisitos de los estándares Dexos-1 para Motores de Gasolina en Factory Fill y Service Fill.

ESPECIFICACIONES

Cumple con los requerimientos de las siguientes especificaciones:

- API SN-RC (Resource Conserving)
- ILSAC GF-5
- Dexos-1
- GM 4718M

MANEJO Y SEGURIDAD

Existe la correspondiente Hoja de Datos de Seguridad a la legislación vigente. Dicha documentación proporciona información relativa a la peligrosidad del producto, precauciones en su manejo y medidas de primeros auxilios.

Características Típicas

Pruebas	Método ASTM		Resultados	
Grado SAE	/J300		5W-30	
Temperatura de Inflamación, °C	/D-92	_/_	231	
Temperatura de Escurrimiento, °C		_/_	-33	
Densidad @20 °C, g/ml	/0-1250	_/_	0.8514	
Viscosidad Cinemática @ 100 °C, cSt	D-445	_/_	10.60	
Índice de Viscosidad	/D-2270	_/_	177	
Número Base, mg KOH/g	D-2896	/	6.2	
C.C.S; @ -30 °C, cP	D-5293	_/_	5900	
	/	/_		
	/	/_		
	/	/_		- 3

G www.cartek.com.mx

@ Marcas Repairades usates baid Lorrous congrate por su saular, Liberted No. 39 interior 5. Coloria Mexicalizado, C.P. 44160, Guardialana, Johnson

104



FICHA TÉCNICA

Producto: SUPER ESPECIAL 2 SAE 40 API SG/CD

Fecha: Marzo/2014 Página 2 de 2 Versión: 2

3. ANÁLISIS

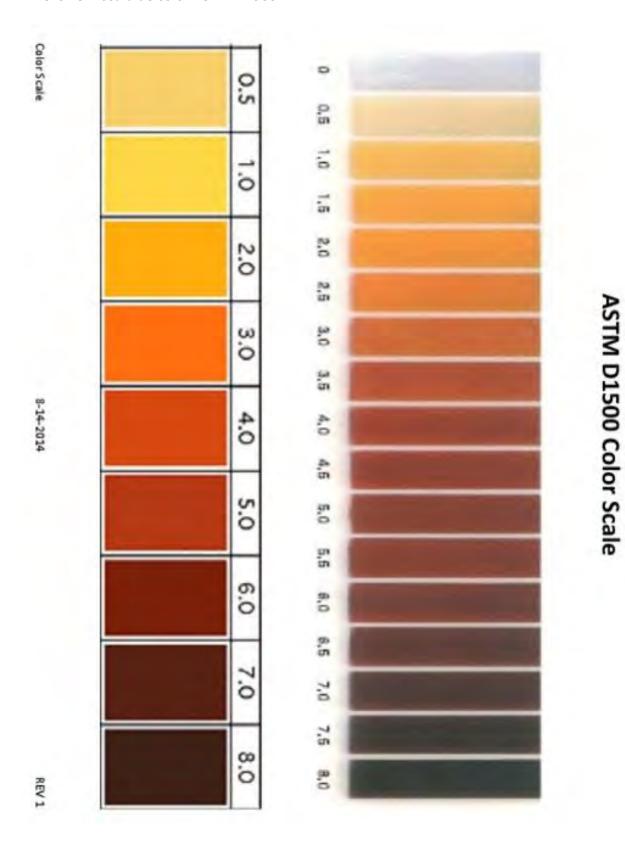
PRUEBA	MÉTODO ASTM	RESULTADO GRADO SAE 40	UNIDAD	
Grav. Específica 15.6/15.6°C	D 1298	0.888.0		
Visc. Cinemática a 100 °C	D 7042	12.5 ≤ X < 16.3	cSt	
Índice de Viscosidad	D 2270	95 MIN		
Color ASTM	D 1500	L 6.0		
Punto de escurrimiento	D 97	-12	°C	
Punto de inflamación	D 92	225	*C	
Prueba de espuma, secuencia 1 (Tendencia/Estabilidad)	D 892	10/0	ml	
Agua Cualitativo	Visual	Negativo		
Apariencia	Visual	Claro-transparente		

Nota.- Los datos de análisis típico son representativos de valores de producción y no constituyen una especificación.

4. ENVASES DISPONIBLES

Caja de 4 unidades de 4 litros. Caja de 12 unidades de 1 litros.

Anexo 19: Escala de color ASTM D1500



Anexo 20: Propiedades fisicoquímicas de n-alcanos y cicloalcanos

Nombre	Fórmula	Punto de Fusión °C	Punto de Ebullición °C	Densidad g/ml
Alcanos				
Metano	CH ₄	-183	-162	-
Etano	CH ₃ CH ₃	-172	-88.5	14
Propano	CH ₃ CH ₂ CH ₃	-187	-42	-
n-Butano	CH ₃ (CH ₂) ₂ CH ₃	-138	0	-
n-Pentano	CH ₃ (CH ₂) ₃ CH ₃	-130	36	0.626
n-Hexano	CH ₃ (CH ₂) ₄ CH ₃	-95	69	0.659
n-Heptano	CH ₃ (CH ₂) ₅ CH ₃	-90.5	98	0.684
n-Octano	CH ₃ (CH ₂) ₆ CH ₃	-57	16	0.703
n-Nonano	CH ₃ (CH ₂) ₇ CH ₃	-54	151	0.718
n-Decano	CH ₃ (CH ₂) ₈ CH ₃	-30	174	0.730
n-Undecano	CH ₃ (CH ₂) ₉ CH ₃	-26	196	0.740
n-Dodecano	CH ₃ (CH ₂) ₁₀ CH ₃	-10	216	0.749
n-Tridecano	CH ₃ (CH ₂),,CH ₃	-6	234	0.757
n-Tetradecano	CH ₃ (CH ₂) ₁₂ CH ₃	5.5	252	0.764
n-Pentadecano	CH ₃ (CH ₂),3CH ₃	10	266	0.769
n-Hexadecano	CH ₃ (CH ₂) ₁₄ CH ₃	18	280	0.775
n-Heptadecano	CH ₃ (CH ₂) ₁₅ CH ₃	22	292	-
n-Octadecano	CH ₃ (CH ₂) ₁₆ CH ₃	28	308	-
n-Nonadecano	CH ₃ (CH ₂) ₁₇ CH ₃	32	320	(4)
n-Eicosano	CH ₃ (CH ₂) ₁₈ CH ₃	36	9-	-
Cicloalcanos				
Isobutano	(CH ₃) ₂ CHCH ₃	-159	-12	
Isopentano	(CH ₃) ₂ CHCH ₂ CH ₃	-160	28	0.620
Neopentano	(CH ₃) ₄ C	-17	9.5	
Isohexano	(CH ₃) ₂ CH(CH ₂) ₂ CH ₃	-154	60	0.654
3-metilpentano	(CH ₃) ₂ CH(CH ₃)CH ₂ CH ₃	-118	63	0.676
2,2 Dimetilbutano	(CH ₃) ₃ CCH ₂ CH ₃	-98	50	0.649
2,3 Dimetilbutano	(CH ₃) ₂ CHCH(CH ₃) ₂	-129	58	0.668

Anexo 21: Propiedades físicas de compuestos aromáticos

Nombre	Fórmula	Punto de Fusión °C	Punto de Ebullición °C	Densidad a 20°C (g/ml)
Benceno	C ₆ H ₆	5.5	80	0.874
Tolueno	C ₆ H ₅ CH ₃	-95	111	0.862
Etilbenceno	C ₆ H ₅ CH ₂ CH ₃	-95	136	0.863
Propilbenceno	C ₆ H ₅ CH ₂ CH ₂ CH ₃	-100	1259	0.858
Isopropilbenceno	(CH ₃) ₂ CHC ₈ H ₅	-96	152	0.858
O-Xileno	0-(CH ₃) ₂ C ₆ H ₄	-25	144	0.876
m-Xileno	m-(CH ₃) ₂ C ₆ H ₄	-48	139	0.860
p-Xileno	p-(CH ₃) ₂ C ₆ H ₄	13	138	0.857
1,2,3 Trimetilbenceno	1,2,3-0-(CH ₃) ₃ C ₆ H ₃	-25	176	0.890
1,2,5 Trimetilbenceno	1,2,5-0-(CH ₃) ₃ C ₆ H ₃	-44	169	0.872
Estireno	C ₆ H ₅ CH-CH ₂	-31	145	0.901
Bifenilo	C ₆ H ₅ -C ₆ H ₅	-69	255	-
Naftaleno	C ₁₀ H ₈	80	218	0.975

APÉNDICE

APÉNDICE 1: MATRIZ DE CONSISTENCIA

		MATRIZ	DE CONSISTENCIA		
	ESTUDIOS DE LA OBTENCION I	DE COMBUSTIBLES LÍQUIDOS A	PARTIR DE ACEITES LUBRICAN	TES MEDIANTE D	ESTILACIÓN AL VACÍO
ítems	Problemas	Objetivos	Hipótesis	Variables	Diseño Metodológico
General	¿Cuál es el rendimiento y la calidad del destilado al vacío de aceite lubricante usado?	Evaluar el rendimiento y la calidad del destilado al vacío de aceite lubricante usado		Variables independientes: -Presión - Temperatura	TIPO DE ESTUDIO: aplicativo con enfoque cuantitativo y alcance explicativo con diseño experimental
Espec 1	¿Cuáles son las características del aceite lubricante usado sometido a filtración?	Determinar las características del aceite lubricante usado sometido a filtración		Variables dependientes:	- Área o lugar de estudio: Laboratorio de hidrocarburos PIQ-105 - UNSAAC
Espec 2	¿Cuál es el efecto de la presión y temperatura sobre el rendimiento y calidad del destilado al vacío de aceite lubricante usado?	Evaluar el efecto de la presión y temperatura en el rendimiento y calidad del destilado al vacío de aceite lubricante usado	La presión y temperatura ejerce efecto significativo en el	- Rendimiento de destilado - Calidad del destilado	
Espec 3	¿Cuáles son las condiciones de presión y temperatura que logran el mejor rendimiento y calidad de la base lubricante?	Determinar las condiciones de presión y temperatura que logran el mejor rendimiento y calidad de la base lubricante	rendimiento y calidad del lubricante obtenido por destilación al vacío		- Acondicionamiento de la muestra - Deshidratación de la muestra - Proceso de destilación - Análisis de condensado obtenido - Determinación de partículas metálicas - Análisis de la influencia de las variables independientes en el rendimiento y calidad del destilado al vacío

APÉNDICE 2: MATRIZ DE OPERACIONALIZACIÓN DE VARIABLES

	MATRIZ DE OPERACIONALIZACIÓN DE V	ARIABLES		
Variables	Dimensiones	Indicadores	Escala	
Presión	Presión máxima de operación	mmHg	De intervalo	
Tresion	Presión mínima de operación	mmHg	De intervalo	
_	Temperatura máxima de operación	Grados Celsius		
Temperatura	Temperatura mínima de operación	Grados Celsius	— De intervalo	
Calidad	viscosidad	mPa.s - mm2/s	De intervalo	
	índice de viscosidad	-	De intervalo	
	Color ASTM	Color 1	Ordinal	
	Color ASTM	Color 8	Ordinal	
	Agua	ppm	De intervalo	
Rendimiento	Volumen recuperado	Porcentaje	De intervalo	