

ПРИЛОГ II

II ОПИС НА ИНСТАЛАЦИЈА, НЕЈЗИННИТЕ ТЕХНИЧКИ ДЕЛОВИ И ДИРЕКТНО ПОВРЗАННИТЕ АКТИВНОСТИ

Содржина

	Страна
II.1 Постоечки објекти - титули	106-109
II.2 Опис на технолошки постројки	110-123
II.3 Опис на резервоарски парк	123-125
II.4 Опис на приемен терминал на нафтовородот во Рафинерија	125
II.5 Опис на вагонпретакалиште	126
II.6 Опис на автопретакалиште	126
II.7 Опис на пумпни станици	126
II.8 Опис на Енергетика	126-129
II.9 Опис на Пречистителна станица на отпадно води	129-135
II.10 Одржување	135
II.11 Лабораторија	135
II.12 Контрола на процесите и опремата	136-137
II.13 Мерење, тестирање и контрола на опремата	137
II.14 Шеми	138-153

II.1 ПОСТОЕЧКИ ОБЈЕКТИ - ТИТУЛИ

Во склоп на Рафинеријата постојат повеќе блок-титули. При дефинирањето на растојанијата и локацијата на поедини објекти, како релевантни фактори земени се следните елементи:

- технолошкиот процес
- начин на снабдување со вода и технолошка пареа
- снабдување со електрична енергија
- начин за снабдување со сировина
- дренажна инсталација за јагленоводороди
- санитарна канализација
- индустриска канализација
- прифаќање на атмосферските води
- факелна инсталација (за прифаќање и согорување на вишок на гасови)
- инсталација за ложив (технолошки) гас
- емисија на димни гасови - оџак.
- пристапни сообраќајници до објектите
- можност за спречување на просторно ширење на пожар и еколошко загадување

T-010 Процесни постројки

1. Секција 100 - атмосферска дестилација на сирова нафта
2. Секција 200 - хидродесулфуризација на примарен бензин
3. Секција 300 - каталитички рефарминг на тежок бензин
4. Секција 400 - изомеризација на лесен бензин
5. Секција 500 - хидродесулфуризација на керозинска фракција
6. Секција 600 - фракционирање на гасови
7. Секција 700 - припрема и дозирање на хемикалии
8. Секција 800 - хидродесулфуризација на дизелни фракции
9. Секција 900 - Инсталација за пречистување на технолошки кисело-базни води
10. Секција 1000 - постројка за производство на течен сулфур
11. Котел утилизатор и оџак
12. Компресорска станица за процесен водород
13. Операторна просторија.

T-062 Факелна постројка

-Резервоарски парк

Резервоари за складирање на сирова нафта

T-020 - Резервоари за сирова нафта P-020/1-5

Резервоари за складирање на меѓуфазни производи

T-021 - Резервоари за катализат P-021/ 1,2,3

T-022 - Резервоари за лесен и тежок бензин P-022/1,2,3

T-023. - Резервоари за лесен бензин P-023/1,2,3

T-024 - Резервоари за керозинска фракција (Прва дизелна фракција)

P- 024/1,2,3

- T-025 - Резервоар за бутан P-025/1,2,3
- T-026 - Резервоари за тежок бензин , примарен бензин и керозинска фракцијација P-026/1-8
- T-028 - Резервоари за Втора дизелна фракција.(240-300⁰C) P-028/1,2,3
- T-029 - Резервоари за Трета дизелна фракција (300 - 350⁰C) P-029/1,2,3
- T-062 - Резервоари за неквалитетен течен нафтен гас P-062/6,7

Резервоари за складирање на готови производи

- T-030 - Резервоари за моторни бензин, P-030/1-6
Еurosупер 95, Еurosупер 98)
- T-031 - Резервоари за дизел, Еуродизел, Еуродизел БС и масло за горење (Екстра лесно - ЕЛ), P-031/1-6
- T-032 - Резервоари за мазут, P-032/1-4
- T-033 - Резервоари за течен нафтен гас -ТНГ, P-033/1-30
- T-034 - Резервоари за мазут, P-034/1,2, 3
- T-054 - Резервоари за мазут, P-054/1,2

Вагон претакалиште

1. T-123 -Претакалиште за мазут
2. T-124 -Претакалиште за светли нафтени производи
3. T-125 -Претакалиште за истовар на сирова нафта

Авто претакалишта

1. T-126 - Утовар на светли деривати
2. T-126_{A-A1} - Истовар на светли деривати
3. T-126_B -Утовар-истовар на керозин
4. T-127 - Утовар на мазут
- 5.T-130 - Претакалиште, полнилиште за ТНГ
6. T-132 - Авто ваги
7. T-133 - Авто вага за ТНГ

Пумпни станици

1. T-050 -Пумпна станица за сирова нафта и готови производи
2. T-051 -Пумпна станица за ТНГ
3. T-052 -Пумпна станица за процесни, меѓуфазни и готови производи
4. T-053 -Пумпна станица за меѓуфазни и готови производи

Енергетика

1. T-090 - Термоелектроцентрала
2. T-091 - Главна централна трафостаница
3. T-093 - Хемиска припрема на вода
4. T-094 - Резервоари со пречистувач за масло

Водоблок

1. T-172 - Ладилни кули за технолошка вода
2. T-170 - Ладилни кули за технолошка вода
3. T-175 - Нафтооделител за оделување на нафта и нафтени деривати на циркулациона технолошка вода
4. T-174 - Резервоар, плац за песок
5. T-171 - Пумпна станица за циркулационен систем на технолошка вода со песочни филтри
6. T-173 - Резервоар за отпадна вода

Водоснабдување со сурова вода

1. T-159 - Пумпна станица за сурова вода
2. T-161 - Резервоар за санитарна вода
3. T-160 - Резервоари за противпожарна вода
4. T-064 - Резервоари за резервна противпожарна вода

Одделение за реагенси и помошни флуиди

1. T-075 - одделение за воден кондензат и реагенси
2. T-074 - компресорска станица за инструментален и технички воздух
3. T-011 - азотна станица со резервоари за складирање на течен азот
4. T-109 - кондензна станица
5. T-060 - резервоари за складирање на водород

Пречистителна станица

1. T-180 - приемна комора
2. T-181 - хавариен резервоар
3. T-182 - одделувач на механички примеси
4. T-183 - собирач на нафта
5. T-184 - таложник -регулатор
6. T-185 - мешач за реагенси
7. T-186 - флотатор
8. T-187 - мешач на санитарни и индустриски отпадни води
9. T-188 - биолошко пречистување
10. T-189 - мешач
11. T-190 - контактни резервоари
12. T-191 - двослоен таложник за санитарни води
13. T-193 - базени за талог-шљам
14. T-194 - резервоар за сулфурно-алкални отпадни води
15. T-195 - базени за вишок стабилизиран активен мил
16. T-196 - пумпна станица за реагенси, воздух, талог и рециркулат
17. T-198 - пумпна станица за индустриски отпадни води, санитарни отпадни води и атмосверски води
18. T-199 - резервоар за санитарни отпадни води
19. T-200 - резервоар за индустриски отпадни води и атмосверски води
20. T-201 - вентури олук
21. T-202 - резервоари за одделување на нафтени талози
22. T-204 - аератор за стабилизација на активен мил
23. T-206 - водомер за непрочистени води
24. НД - базен за одделување на маслени материји од водата
25. K1806 - шахта за отпадна вода со пумпа

Одржување

- 1.T-080 - Централна машинска работилница за тековно одржување
- 2.T-080_A - Простории за градежно и КИП одржување
- 3.T-081 - Работилница за одржување транспортни средства и ел. работилница

T-070 - Заштита

T-071 - Лабораторија

T-072 - Техничка зграда

T-079 - Техничка зграда

T-134 - Административна зграда

T-076 - Магацин

T-077 - Магацин

На Скица бр.1 прикажана е ситуација на Рафинерија со постоечки објекти- титули.

II.2 ОПИС НА ПРОЦЕСНИ ПОСТРОЈКИ

Секција 100 - Постројка за атмосферска дестилација на сурова нафта

Суровата нафта од складишните резервоари со пумпа се транспортира до суровинаската пумпа на С-100. Поминувајки низ изменувачите на топлина се загрева од оросувањата од колоната за атмосферска дестилација (К-101). При влезот, во секцијата во суровата нафта се додава деемулгатор. По размената на топлина во топлоизменувачите суровата нафтата се меша со вода од резервоар Е-103, односно вода која доаѓа од инсталација 900, во вентили за мешање и доаѓа во електродехидратори (ЕД-101, ЕД-102) каде се врши одсолувањето. Понатаму нафтата се дели на два тока и поминувајки низ изменувачите на топлина се загрева и влегува во печката. Пред влез во печката (П-101), во нафтата се додава 1% воден раствор на натриум хидроксид за заштита на опремата од корозија. Во печката, нафтата се загрева до 350°C и се префрла во колона за атмосферска дестилација. Од врвот на колоната за атмосферска дестилација се извлекуваат парите на примарниот бензин и водена пареа. Главната количина пареи се лади и кондензира во воздушните кондензатори-ладилници (ХК-101). Понатаму смешата доаѓа во рефлуксниот резервоар каде се двои водениот кондензат од бензинот. Дел од примарниот бензин од рефлуксниот резервоар со пумпа се упатува на оросување во колоната за атмосферска дестилација, а останатата количина од примарниот бензин се собира во резервоар (Е-102) и со пумпа се упатува кон постројката за хидродесулфуризација на примарниот бензин С-200 или во резервоарскиот парк во Т-026. Од колоната за атмосферска дестилација се изведуваат три бочни фракции: фракција $180\text{--}240^{\circ}\text{C}$, $240\text{--}300^{\circ}$ и $300\text{--}350^{\circ}\text{C}$ кои аналогно влегуваат во горниот, средниот и долниот сегмент на колоната за испарување или стрип колона (К-102/1, К-102/2, К-102/3) која е составена од три сегменти. (Кога е во работа постројката за хидродесулфуризација на керозинската фракција на С-500, првата бочна фракција се усмерува директно во суровинскиот резервоар на таа постројка. Во тој случај во горниот стрипер се усмерува нестабилната керозинска фракција од С-500 за стабилизација). Во секој од нив се додава пареа за испарување на полесни компоненти. Фракцијата $180\text{--}240^{\circ}\text{C}$ од стрип колоната со пумпа поминува низ воздушен ладилник и се дооладува во водениот ладилник, а потоа се одведува како суровина во постројката за хидродесулфуризација на керозинот на С-500 или во складишните резервоари на Т-024 или Т-026/1 и 2. Фракција $240^{\circ}\text{C} \text{--} 300^{\circ}\text{C}$ од стрип колоната со пумпа се усмерува во изменувач на топлина, каде разменува топлина со нафтата и се дооладува во воздушниот ладилник, а потоа се упатува како суровина во постројката за хидродесулфуризација на дизелот на С-800 или во складишните резервоари на Т-028. Фракција $300^{\circ}\text{C} \text{--} 350^{\circ}\text{C}$ од стрип колоната со пумпа се упатува низ изменувачот на топлина, каде разменува топлина со нафтата, се дооладува во воздушниот ладилник, а потоа се упатува како суровина во постројката за хидродесулфуризација на дизелот на С-800 или во складишните резервоари на Т-029. Од долниот дел на колоната за атмосферска дестилација, фракција над 350°C (мазут) со

пумпа се упатува во изменувачите на топлина каде разменува топлина со сировата нафта, се дооладува низ воздушните ладилници, а потоа се упатува нво складишните резервоари во Т-032. Вишокот на топлина од колоната за атмосферска дестилација се одведува со две циркулациони оросувања. Солениот раствор од дното на електродехидраторите се испушта во таложниците (Е-104 и Е-110) каде се одделува нафта од солениот раствор. Од горниот дел на таложниците нафтата преку ладилникот се враќа во процес. Солениот раствор од таложникот (Е-104) се одведува од секција во базен за сулфурно-алкални води Т-194, а солениот раствор од таложникот (Е-110) се враќа во вентилот зе мешање пред ЕД-101.

Технолошки приказ на постројката за атмосферска дестилација на сировата нафта е прикажан на Шема бр. 1

Секција 200 - Постројка за хидродесулфуризација на примарен бензин

Примарниот бензин од постројката за атмосферска дестилација на сировата нафта доаѓа во сировинскиот резервоар (Е-201) и со сировинска пумпа се упатува во тројник за мешање со циркулационен водороден гас кој се доведува со компресор (Пк-202). Смешата од сировината и водородниот гас се загрева во изменувачите на топлина, а потоа се догрева во печка (П-201) до температура на реакција и се води во реакторот (Р-201). Во реакторот, во присуство на катализаторот, сулфурните, азотните и кислородните соединенија содржани во примарниот бензин се хидрогенизираат, и како резултат на таа реакција се појавува сулфур водород, амоњак, вода и др. Од реакторот гасо-продуктната смеша поминува низ изменувачот на топлина, а потоа преку воздушните ладилници, водениот ладилник се упатува во сепаратор (С-201). Во сепараторот водородниот гас се оделува од нестабилниот хидрогенизат и се води на чистење од сулфурводород со раствор на моноетаноламин во абсорберот (К-203), а потоа се враќа на всис од циркулациониот компресор. Водородниот гас кој се троши при реакциите на хидрогенизација се надополнува со свеж водороден гас од С.300 преку компресор (Пк-201). Притисокот во реакторскиот систем се одржува константен со испуштање на мала количина на водороден гас од сепараторот (С-201) во ложивиот систем. Заситениот раствор на моноетаноламин се упатува на регенерација во блокот за регенерација на моноетаноламинот во секција 500. Нестабилниот хидрогенизат од сепараторот поминува низ изменувач на топлина каде се загрева и се усмерува во стабилизациона колона (К-201). Во стабилизационата колона од нестабилниот хидрогенизат се отпарува нестабилна течна фракција, јагленоводородни гасови, сулфурводород и вода. Горниот продукт на стабилизационата колона минува низ кондензаторите ладилници се усмерува во резервоарот за оросување (Е-202). Од резервоарот за оросување сувите гасови се упатуваат во постројката за фракционирање на гасови на секција 600. Останатата количина на нестабилната течна фракција се враќа во стабилизациона колона на оросување, а вишокот во секција 600 на фракционирање. Во рефлуксниот резервоар се одделува и мала количина на вода која преку С.500 се упатува во инсталацијата 900.

За заштита на опремата на С-200 се додава инхибитор за корозија на излез од топлоизменувачот и пред воздушниот ладилник. Стабилниот хидрогенизат од долниот дел на стабилизациона колоната поминува низ изменувач на топлина каде оддава топлина на нестабилниот хидрогенизат и влегува во ректификационата колона (К-202). Топлинскиот биланс на стабилизациона колона се одржува по пат на циркулација на долниот продукт низ печка (П-202). Во ректификационата колона настанува делење на фракција лесен бензин, која се јавува како сировина за високо температурната изомеризација и фракција тежок бензин, сировина за каталитички рефарминг. Горниот продукт-фракција лесен бензин на ректификационата колоната поминува низ кондензатор-ладилник и се упатува во резервоар за оросување (Е-203). Дел од фракција лесен бензин се враќа во ректификационата колона за оросување, а остатокот се упатува во постројката на изомеризација во секција 400 или во некој од резервоарите на Т-022/1,2 или Т-023 или Т-026/1,2,3. Долниот продукт на ректификационата колона, фракција тежок бензин се упатува во постројката за каталитичко реформирање во секција 300. Топлинскиот биланс на ректификационата колоната се одржува со циркулација на долниот продукт низ печка (П-203). Во резервоарот за сировина и садот за оросување притисок се одржува со јагленоводородниот гас од секција 600 или секција 300.

Технолошки приказ на постројката за хидродесулфуризација на примарен бензин е прикажан на Шема бр. 2

Секција 300 -Постројка за каталитички рефарминг на тежок бензин

Тешкиот бензин од постројката за хидродесулфуризација на примарниот бензин од секција 200 се упатува во буферниот резервоар за сировини (Е-301), од каде со сировинска пумпа се упатува во тројникот за мешање со циркулациониот водороден гас, кој доаѓа од компресор. Смешата на сировината и обогатениот гас со водород се загрева во изменувачот на топлина и понатаму во печка (П-301/1,2,3,4) до температура 480-530⁰С и поминува постепено низ три реактори (Р-301, Р-302, Р-303) на реформирање, со меѓу загревање во печките кои се редат наизменично со реакторите. За активирање на полиметалниот катализатор се додава хлорорганско соединение-трихлоретилен. Додавање се врши на всис на сировинска пумпа. За да се одржи активноста и селективноста на катализаторот во сировината за рефарминг се додава мала количина на вода за одржување на влажноста на системот на потребно ниво. Смешата на гас и продукт од реакторот, се лади во изменувачите на топлина, воздушни ладилници, воден ладилник и доаѓа во сепаратор (С-301). Во сепараторот се врши одделување на водородот и нестабилниот катализат. Гасот обогатен со водород оди на сушење со зеолит во апсорбери (К-302/1,2) и со помош на циркулациониот компресор (Пк-301) повторно се враќа во системот. Вишокот на водороден гас кој се добива од постројката за рефарминг се користи во другите постројки за хидрирање на јаглеводородите како (make-up) гас во секциите 200, 400, 500 и 800.

Нестабилниот катализат од сепараторот поминува низ изменувач на топлина каде се загрева и оди во стабилизациона колона (К-301). Во стабилизациона колона од нестабилниот катализат се отпарува нестабилна течна фракција и јагленоводородни гасови. Горниот продукт

на стабилизациона колона минува низ кондензаторите ладилници и се упатува во резервоарот за оросување (Е-302). Од резервоарот за оросување сувите гасови се упатуваат во постројката за фракционирање во секција 600. Останатата количина на нестабилната течна фракција се враќа во стабилизациона колона за оросување, а вишокот во секција 600 на фракционирање. Стабилниот катализат (реформат) од долниот дел на стабилизационата колона минува низ ладилници, се упатува во резервоарски парк и се употребува како главна компонента за намешавање на моторни бензини. Топлотниот биланс на стабилизационата колона се одржува со циркулација на долниот продукт низ печка (П-302).

Технолошки приказ на постројката за каталитички реформинг на тежок бензин е прикажан на Шема бр. 3

Секција 400 - Постројка за изомеризација на лесен бензин

-Де-изопентанизер

Сировината лесен бензин од С.200 (ф-ја НК 70°C) од Е-010-203 и лесниот катализат од Е-010-403 со пумпи се доведуваат во резервоарот Е-010-406.

Сировината со пумпи Н-010-402/1,2 се префрла кон изо-пентановата колона К-010-402. Струјата влегува во колоната К-010-402. Потребната количина топлина се доведува во колоната преку сувозаситена пареа низ термосифонот Т-010-402. Парите на изопентановата фракција, од врв на колона К-010-402 се кондензираат во воздушниот кондензатор ХК-010-402, и одат во рефлуксниот резервоар Е-010-402.

Квалитетот на изопентановата фракција се одржува со подавање на рефлукс од резервоарот Е-010-402, преку пумпа Н-010-403/1,2 кон врв на колона К-010-402.

Струјата од дното на колоната К-010-402 оди кон сировинскиот резервоар за реакторскиот блок Е-010-407 со пумпата Н-010-404/1,2.

-Реакторски блок

Напојната струја за реакторите од резервоарот Е-010-407, со пумпа Н-010-411/1,2 се усмерува кон тројникот за мешање со водороден гас. После мешањето со водородниот гас, гасосировинската смеша се загрева низ топлоизменувачот Т-010-408 (плашт) за сметка на продуктите на излез од реакторот Р-010-401. После топлоизменувачот Т-010-408, гасосировинската смеса минува низ топлоизменувачот Т-010-410, каде што дополнително се загрева со струјата која излегува од реакторот Р-010-402. После топлинскиот изменувач Т-010-410, гасосировинската смеса влегува во топлинскиот изменувач каде што струјата добива дополнителна топлина од сувозаситена пареа од ТЕЦ. После топлинскиот изменувач Т-010-411, струјата влегува во првиот реактор Р-010-402. Струјата на излез од Р-010-402 влегува во топлинскиот изменувач Т-010-410, каде ја разменува топлината со влезната струја во реакторот Р-010-402.

После топлинскиот изменувач Т-010-410, струјата оди кон вториот реактор Р-010-401. После реакторот Р-010-401, струјата оди кон топлинскиот изменувач Т-010-408, каде ја разменува топлината со струјата која оди кон првиот реактор Р-010-402.

Оваа струја потоа оди во топлинскиот изменувач T-010-408 каде ја разменува топлината со влезната струја во првиот реактор P-010-402. После топлинскиот изменувач T-010-408 струјата оди во воздушниот ладилник X-010-405. После воздушниот ладилник струјата влегува во водениот ладилник H-010-406 каде се продолжува ладењето, а потоа влегува во сепараторот C-010-401. Во сепараторот се случува раздвојување на течноста и гасот од реакционата смеша.

Водородниот гас од реакционата смеша од врвот на сепараторот оди во колоните K-010-406, каде се суши. Од линијата од сепараторот C-010-401 до колоните K-010-406 се одвојува примерок за он-лине анализаторот на влага (AI-010-402). Пред K-010-406, линијата за циркулационен гас од С.400 се спојува со линијата за свеж водороден гас која доаѓа од поттис на компресорот Пк-010-301. Целиот гас оди на сушење во колоните K-010-406, кој после колоните оди на всис на компресор Пк-010-201, поточно во сепаратор C-010-202. Од поттис на компресорот Пк-010-202 (С-010-203), водородниот гас се упатува кон линијата за сировина пред топлинскиот изменувач T-010-408. После спојување со сировината, гасосировинската смеша се упатува кон топлинскиот изменувач T-010-408 (плашт), каде се загрева со топлината од вториот реактор P-010-401.

-Стабилизационен Блок

Од дното на сепараторот C-010-401 се издвојува течноста.

Течноста од дното на сепараторот оди кон топлинскиот изменувач T-010-406, каде се загрева со струјата од дното на стабилизационата колона K-010-401. Влезот во колоната K-010-401 се наоѓа на 20-ти под.

Лесните компоненти од струјата се издвојуваат од врвот на колоната K-010-401 и одат кон воздушниот ладилник XK-010-401. После воздушниот ладилник HK-010-401, струјата оди во водениот ладилник HK-010-406 и влегува во резервоарот E-010-401. Од врвот на резервоарот се издвојуваат гасовите кои се упатуваат кон С.600. Течноста од дното на резервоарот оди на пумпата H-010-401/1,2, со која како рефлукс се враќа на врвот на колоната K-010-401.

Од дното на стабилизационата колона K-010-401 излегува стабилизираниот продукт на изомеризација, кој потоа се упатува кон колона K-010-404 (деизохексанизер).

Стабилизираниот продукт од дното на колоната K-010-401, минува низ топлинскиот изменувач T-010-406 (цевки), каде ја отдава топлината на влезната струја во колоната.

-Де-изохексанизер

K-010-404 служи за одвојување на компонентите со висок октански број кои се веќе готови продукти, и компонентите со низок октански број кои повторно се враќаат во реакторите за изомеризација. Од врвот на колоната се одвојува изохексан, од дното C⁷⁺ струјата. Овие две струи се со висок октански број и заедно со изопентанот од врвот на K-010-402 одат во резервоарски парк, а страничната струја, која се одвојува од 9-тиот под која содржи 2 и 3-метил-пентани кои се со низок октански број се враќа повторно во реакторите за изомеризација. Напојот на K-010-404 е на 47 под. Од врвот на K-010-404 се издвојува струја (изохексан) која оди кон воздушниот ладилник HK-010-404. Од воздушниот ладилник XK-010-404, струјата влегува во резервоарот E-010-404.

Од дното на резервоарот Е-010-404 излегува струја од која дел се враќа на врвот на колоната како оросување, а дел оди во резервоарски парк како готов производ. Струјата од дното на резервоарот Е-010-404 се транспортира со помош на пумпата Н-010-407/1,2. Од потисот на пумпата автоматски се зема примерок за хроматографска анализа на струјата. Готовиот производ се упатува кон резервоарски парк, при што претходно се соединува со струјата од дното на колоната К-010-404 и оди на ладење во водениот ладилник Х-010-402. После водениот ладилник оваа струја се спојува со изопентановата струја од врвот на К-010-402, односно од резервоарот Е-010-402 и по една линија се упатува во резервоарски парк како готов производ.

Страницната струја од К-010-404 оди на всис на пумпа Н-010-409/1,2. На потисот на пумпата автоматски се зема примерок за хроматографска анализа (Анализатор АI-010-403). Страницната струја се упатува во влезната линија на приемниот резервоар на реакторскиот блок Е-010-407.

Струјата од дното на К-010-404 оди на всис на пумпите Н-010-408/1,2.

Линијата по која се движи струјата од дното на К-010-404 се спојува со линијата на врвниот продукт од К-010-404, пред влезот во водениот ладилник Н-010-402.

Технолошки приказ на постројката за изомеризација на лесен бензин е прикажан на Шема бр.4.

Секција 500 - Постројка за хидродесулфуризација на керозинска фракција

Керозинската фракција од атмосферската дестилација на сировата нафта од Секција 100 доаѓа во резервоарот за сировина (Е-507) од каде со пумпите за сировина се упатува на мешање со гасот обагатен со водород, кој се потиснува со клипни компресори од Секција 200. Смешата на сировина и гасот обагатен со водород се загрева во изменувач на топлина (Т-501) од протокот на гасните продукти, потоа оди во печка (П-501) и се упатува во реактор (Р-501). Во реакторот се врши хидродесулфуризација на сулфурните соединенија, кои се соджат во сировината, се образува сулфур водород, а исто така и делумен хидрокрекинг при што се добива јагленоводород гас и лесни фракции на бензин. Смешата на гас и продукт после реакторот ја оддава својата топлина на смешата на гас и сировина во изменувачот на топлина, оди во топлиот сепаратор (С-501) каде се врши одделување на течната и гасна фаза. Нестабилната керозинска фракција се упатува во стрип колоната К-505, каде се стабилизира со стрип пареа Керозинската фракција од стрип колоната се лади низ воздушен, па низ воден ладилник, па оди низ коалесцер-сушач (Р-111) каде се одделува апсорбираната количина на вода. После сушачот керозинот се упатува во резервоарскиот парк. За подобрување на физичко-хемиските својства на керозинот се додава Стадис и Топанол.

Смешата на водородниот гас и лесната бензинска фракција од сепараторот се ладат низ воздушниот ладилник, во ладилникот за дооладување и понатаму се упатуваат во апсорберот (К-502) на чистење од сулфурводород со 15% р-р на моноетеноламин додавајќи го на врвот од апсорберот со пумпа. Чистиот гас обогатен со водород од врвот на апсорберот се ифрла во линија за ложив систем. Нестабилниот

бензин и заситениот раствор од меноетаноламин од дното на апсорберот се усмрува во блокот за регенерација на меноетаноламин . Технолошки приказ на постројката за хидродесулфуризација на керозинска фракција е прикажан на Шема бр. 5

Секција 500 - Блок за регенерација на меноетаноламин

Заситениот раствор на меноетаноламин од абсорберите (К-502, К-503, К-203, Т-801) се упатува во сепараторот (С-506) за заситен раствор од меноетаноламин каде се одделува растворениот јагленоводороден гас и бензин од растворот на меноетаноламин. Бензинот под притисок се усмрува во линијата за излез од постројката а јагленородниот гас во линијата која води во ложив систем. Заситениот раствор на меноетаноламин од сепараторот предходно загреан се упатува во ректификационата колона (К-504). Тука се упатува и заситениот раствор од меноетаноламин од секција 600. Во ректификационата колона се врши регенерација на растворот на меноетаноламин. Топлината во колоната се одржува со циркулација на растворот од меноетаноламин кој поминува низ уварувач (Т-504) загреван со водена пареа. Парите на вода и сулфурводород од врвот на ректификационата колоната се кондензираат и ладат во воздушен ладилник-кондензатор и воден ладилник и се усмруваат во сепараторот (С-508), а десорбираните сулфурводород се усмрува на Постројката за добивање на течен сулфур С-1000 . Дел од водата од сепараторот со пумпа се упатува во ректификационата колоната како оросување, а дел се упатува кон инсталација 900.

Регенериралиот раствор на меноетаноламин од ректификационата колона се води во резервоар, понатаму во изменувачот на топлина, потоа во воздушниот ладилник, водениот ладилник и понатаму со пумпи се упатува во секција 200, секција 600, секција 800 и самата секција 500. Технолошки приказ на постројката за регенерација на меноетаноламин е прикажан на Шема бр. 6

Секција 600 - Постројка за фракционирање на гасови

Постројката за фракционирање на гасови и течни јагленоводороди до C₅ предвидува заедничка преработка на: јагленоводороден гас и нестабилни јагленоводороди до C₅ од секција 200, секција 300 и секција 400. Јагленоводородниот гас од С-200 се упатува во колона за одделување на сулфурводородот (К-604). Нестабилната течна фракција од С-200 се упатува прво во ладилник, па потоа во колона (К-605) каде исто се отстранува сулфурводородот. Другите суровини од С-300 и С-400 се носат директно во буферниот резервоар (Е-601). Ова е така затоа што тие не содржат сулфурводород. Одведувањето на сулфурводородот се врши со 15% воден раствор на меноетаноламин. Заситениот раствор од меноетаноламин од колоните оди во сепаратор (С-601) каде се врши сепарација на јагленоводородите од растворот на меноетаноламинот. Потоа заситениот раствор на меноетаноламин со сулфурводород, се враќа на регенерација. Нестабилната течна фракција се води во буферен резервоар заедно со јагленоводородниот гас и нестабилна течна фракција, од каталитичкиот рефарминг и нестабилната фракција на лесна фракција од високо температурната изомеризација. Во буферниот резервоар се врши мешање и

изедначување на ситеprotoци (флуксови). Изедначената парна фаза се упатува во долниот дел на абсорциониот дел на фракциониот абсорбер (К-601/А), а течната фаза се зафаќа со пумпата се загрева низ топлоизменувач (Т-601) и се води во десорбциониот дел од фракциониот абсорбер (К-601/Д). Фракциониот абсорбер претставува апарат во кој се соединети процесот на абсорција од гасната фаза (пропан и бутан) и процесот на десорпција на лесните компоненти (метан и етан) од течната фаза, чие што присаство е непожелно. Во шемата е применет фракционен абсорбер од типот "разделен апарат" каде што абсорpcionиот и десорпциениот дел преставуваат посебни апарати. Основниот принцип на таа шема се состои во тоа што смешата од различни protoци и создадена равнотежка од парна и течна фаза се врши во буферниот резервоар (кој може да се смета како под при едноколонска варијанта). На горниот крај од абсорбциониот дел на колоната со пумпа од резервоар (Е-602) се додава абсорбент-хексанова фракција. По висина на абсорбциониот дел на колоната, предвидени се две циркулациони оросувања. Со пумпи се зема дел од заситениот абсорбент се лади во ладилници, се враќа на пониските подови. Сувиот гас од врвот на колоната се одведува од процесот во ложив систем. Долниот продукт од десорpcionиот дел на фракциониот абсорбер се извлекува со пумпа и се загрева во топлоизменувач (Т-603) и се одведува во дебутанизатор (К-602), каде се одделува течниот нафтен гас од апсорбентот (хексанова фракција). Горниот продукт се лади во воздушен кондензатор-ладилник. Кондензатот оди во резервоарот за оросување (Е-603) на дебутанизаторот, со пумпи кондензатот од резервоар се враќа во дебутанизаторот во количина на оросување, а вишокот се упатува во подгрејач (Т-606), каде се загрева и оди во пропанова колона (К-603). Долниот продукт, остатокот, од дебутанизаторот, хексановата фракција, под сопствен притисок оди во резервоар (Е-602), предходно оддава топлината во изменувачите на топлина и се лади во воздушни-водени ладилници. За одржување на константен состав на хексановата фракција повремено системот се дополнува со свеж апсорбент. Во пропановата колона (К-603) се врши раздвојување на течниот нафтен гас на пропанова и бутанова фракција. Горниот продукт од пропановата колона се лади и кондензира во воздушен кондензат-ладилник, и оди во резервоарот за оросување (Е-604) во пропановата колона. Кондензатот од резервоарот за оросување се зафаќа со пумпа и делимично се упатува во количина на оросување, остатокот од горниот продукт, пропановата фракција, се лади во ладилник и се одведува од процесот по пропанова линија во складишните резервоари на Т-033. Долниот продукт (остатокот) од пропановата колона, бутановата фракција, под сопствен притисок оди во воздушниот ладилник и оладен се одведува од процесот по бутанова линија во складишните резервоари на Т-033. Притисокот во резервоарот за оросување и ректификационите колони се одржува константен. Температура на контролните подови во колоните се одржува со помош на регулирана количина водена пареа додавана во термосифони и упарувачи.

Технолошки приказ на постројката за фракционирање на гасови е прикажан на Шема бр. 7

Секција 700 - Постројка за припрема и дозирање на хемикалии

Секција 700 служи за прифаќање, припрема и дозирање на хемикалии на процесните постројки.

- Деемулгаторот доаѓа во буриња и како чист со клипна пумпа се дозира во линија за сирова нафта пред електродехидраторите.

-Инхибитор на корозија доаѓа во буриња и со клипна пумпа се подава во линија, во која со друга пумпа се додава керозинска фракција и се мешаат, а потоа се дозираат во С-100 и во С-500

-Базата (NaOH) на с.700 доаѓа со пумпа од складишниот резервоар Т-075 со поголема концентрација во резервоарот на С-700. Се разблажува со вода до концентрација 1 %. Со пумпа се префрла во друг резервоар од каде со друга пумпа се подава после електродехидраторите.

-Топанол и стадис, како раствор со керозин со пумпа се дозираат после сушачот на излез од С-100.

Производителот на хемикалиите доставува упатство за работа, а од гледна точка за животната средина истите се наоѓат во делот на ниско опасни загадувачи.

Секција 800 - Постројка за хидродесулфуризација на дизелните фракции

Сировината (смеша на фракции 240-300⁰C и 300-350⁰C) од постројката за атмосверска дестилација на сировата нафта од С-100 се доведува со пумпи до сировинскиот резервоар (D-801). Во резервоарот се одржува надпритисок со ложив гас. Од резервоарот, со сировинска пумпа сировината се упатува во тројникот на намешување со водороден гас. Водородниот гас се доведува со помош на циркулационен компресор. Гас-сировинската смеша се загрева во топлинските изменувачи преку размена на топлина со реакционите продукти, а потоа до температура на реакција се догрева во печка (F-801). Загреаната смеша постапно влегува во серија реактори (R-801, R-802, R-803). Во реакторите се одвиваат реакции на хидрирање на сулфурни соединенија присутни во сировината, при што се добива сулфурводород, а исто така се одвиваат реакции на делумен хидрокрекинг, при што се добива јагленоводороден гас и лесни бензински фракции. Дополнително количество водороден гас се внесува на влез во вториот реактор. Реакционите продукти после реакторот се упатуваат во топлински изменувачи. После нив реакционите продукти разменуваат топлина во топлински изменувач и се упатуваат во воздушен ладилник. Оладените реакциони продукти влегуваат во сепараторот за висок притисок (D-802), во кој се врши одделување на водородниот гас (збогатен со сулфурводород) од хидрогенизаторот. Издвоениот водороден гас се упатува во колона (T-801) во која со помош на моноетаноламинот се абсорбира сулфурводородот. Растворот на моноетаноламинот се внесува на врв на колоната со пумпа, а се испушта во резервоар (D-806). Во резервоарот се врши издвојување на гасна смеша. Очистениот водороден гас од врвот на колоната се упатува во сепаратор. После сепараторот, водородниот гас се упатува на всис на циркулациониот компресор. Компримираниот водороден гас се упатува во сепаратор, во кој се одвојува од гасниот кондензат. Моноетаноламинот и гасниот кондензат од сепараторите се упатуваат во дренажна линија односно во сепараторот на блокот за

регенерација на моноетаноламинот на С-500. Нестабилниот хидрогенизат од сепараторот за висок притисок се насочува во сепараторот за низок притисок (D-803), во кој поради намалување на притисокот, се одделува јагленоводородниот гас (богат со сулфурводород) од хидрогенизатот. Издвоениот јагленоводороден гас, заедно со гасот од резервоарот се насочува во колоната за апсорпција (К-503) на сулфурводород, во која со помош на моноетаноламин се абсорбира сулфурводород. Хидрогенизатот од сепараторот се упатува во стабилизациона колона (К-501) на С-500. Влезната количина претходно се загрева во топлинските изменувачи и во печка (F-801). Во стабилизационата колона се отстрануваат лесно испарливите јагленоводородни компоненти.

Доведување топлина во стабилизационата колоната се врши со помош на рециркулатот кој од дното на колоната се зема со циркулациона пумпа и се загрева во печка (П-502). Од врвот на колоната излегуваат бензинските пареи и јагленоводороден гас. Тие се ладат во воздушен ладилник-кондензатор, потоа во воден ладилник и влегуваат во сепаратор за бензин (С-505). Бензинот од сепараторот со помош на пумпа се насочува назад во колоната како оросување. Остатокот од бензинот со иста пумпа се насочува во секција 100, односно во прво циркулационо оросување во колоната за атмосферска дестилација на С-100. Водата што се одделува во сепараторот се насочува на всис на пумпата за оросување. Јагленоводородниот гас, заедно со гасовите од сепараторот и резервоарот се насочува во колоната за апсорпција (К-504) на секција 500, во која со помош на моноетаноламинот се абсорбира сулфурводородот. Вишокот на стабилно гориво од дното на стабилизационата колоната со пумпа се насочува во топлинските изменувачи. Понатаму, продуктот се лади во воздушни и во водени ладилници. Оладениот продукт продолжува во коалесцер-сушач (D-805) каде се отстранува влагата од горивото. После сушачот горивото се упатува во складишните резервоари.

Технолошки приказ на постројката за хидродесулфуризација на дизелни фракции е прикажан на Шема бр. 8

Инсталација 900 - Инсталација за пречистување на технолошки кисело-базни води

Инсталацијата е наменета за третман на технолошките кисело-базни води од постоечките и идните постројки во рафинеријата кои се последица на физичко-хемиските процеси во постројките за хидродесулфуризација и атмосферска дестилација, отстранувајќи го растворениот H_2S и NH_3 од водата, како би се постигнале европските стандарди за заштита на човековата околина.

Киселите води од сите постројки се собираат во два колектори:

- колектор за висок притисок
- колектор за низок притисок

Двата колектори се спојуваат во еден цевковод, кој води до сировинскиот резервоар D-912.

Сировинскиот резервоар D-912 се состои од дел за вода и дел за маслени материји (јаглеводороди), кои се присутни во мали количини во водата. Тие во него се одвојуваат и се насочуваат кон подземните дренажни резервоари.

Кисело-базните води со пумпите се насочуваат кон топлиноизменувачот каде се загреваат, а потоа загреаната кисело-базна вода влегува во колоната за стрипирање Т-912, каде од неа се одпаруваат гасовите (H_2S и NH_3). Одпарените гасови (H_2S и NH_3) се ладат во кондензаторот Е-912, кој е поставен на врвот на колоната.

Оладените гасови се насочуваат кон постројката за производство на течен сулфур С.1000 на пречистување.

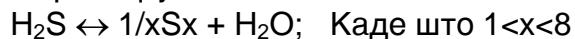
Стрипиралата вода која содржи траги од H_2S и NH_3 од дното на колоната се насочува кон топлиноизменувачот, каде се лади и потоа се насочува кон С.100, каде што се користи како вода за електродехидраторите ЕД-101 и ЕД-102.

За заштита на опремата од корозија се поставуваат сензорски елементи за мерење на корозијата:

На постројката за пречистување на кисело-базните води се поставуваат гасни детектори за H_2S во близина на колоната за стрипирање, сировинскиот резервоар и кондензаторот, кои ќе имаат звучен и светлосен сигнал на самата постројка и во операторна сала.

Секција 1000 - Постројка за производство на течен сулфур

Постројката за добивање на елементарен сулфур како основа ја користи Клаусовата реакција.



Клаусовата реакција претставува рамнотежна оксидација на сулфур водородот при што како продукт се добива елементарен сулфур и вода.

Постројката за производство на елементарен сулфур може да се подели на три целини:

- Клаусова секција;
- Секција за дегасификација на течниот сулфур;
- Секција за спалување.

Клаусова секција

Киселиот (H_2S) гас влегува во сепараторот за кисел гас, чија намена е да се отстрани кондензатот и друга навлезена течност, која што се собира на дното од сепараторот. Киселата вода, доколку ја има, се испраќа во собирниот резервоар, а потоа со помош на притисок од азот се испраќа на постројка за пречистување на технолошки кисело-базни води. Киселиот гас после сепараторот се насочува на главниот бренер, кој е поставен во предниот дел од термичкиот реактор.

Воздухот за главниот бренер го обезбедува вентилаторот за воздух за согорување. Вкупниот воздух, кој е испратен до главниот бренер е точно пресметан да обезбеди комплетна оксидација на сите јаглеводороди присутни во напојниот гас и да ја согори бараната количина на H_2S , за да се обезбеди односот $H_2S/SO_2=2$ во Клаусовиот опашест (остаточен) гас.

Продуктите од согорувањето од главниот бренер, после соодветното време на задржување во термичкиот реактор, се ладат во котел-утилизаторот. Во котел-утилизаторот топлината од реакционите

продукти се користи за добивање на пареа со низок притисок. Котел-утилизаторот е опремен со хидраулични заптивки за течен сулфур, кои се наменети да го отстранат течниот сулфур кој се формира особено при стартување или стопирање на постројката.

Процесниот гас од котел-утилизаторот е влез на првиот сулфурен кондензатор, каде сулфурот се кондензира и преку хидраулични заптивки се одведува во сулфурната јама.

Процесниот гас од првиот сулфурен кондензатор се предгрева мешајќи се со топол гас, кој доаѓа од првиот бај-пас на котел-утилизаторот и со потребната загреаност влегува во првиот каталитички реактор, каде реакцијата помеѓу H_2S/SO_2 продолжува под рамнотежни услови при што се добиваат сулфурни пареи. Процесниот гас од првиот каталитички реактор се упатува во вториот сулфурен кондензатор, каде што добиениот сулфур од првиот каталитички реактор се кондезира и преку хидраулични заптивки се одведува во сулфурната јама.

Процесниот гас од вториот сулфурен кондензатор се предгрева до бараната температура со помош на електричен греач и се внесува во вториот каталитички реактор, каде реакцијата помеѓу H_2S и SO_2 продолжува под рамнотежни услови, при што се добиваат сулфурни пареи како продукти.

Процесниот гас од вториот каталитички реактор е влез за третиот сулфурен кондензатор, каде што добиениот сулфур се кондензира и преку хидрауличните заптивки се одведува во сулфурната јама.

Трите сулфурни кондензатори се изведени во едно тело, кое претставува котел кој произведува водена пареа со низок притисок. Оваа водена пареа ќе биде користена во сулфурната постројка за сопствени потреби, како што е пратечкото греенje на линиите. Доколку се јави вишок количина на водена пареа, истата ќе биде упатена во рафинерискиот систем за водена пареа со низок притисок.

Клаусовиот опашест (остаточен) гас кој доаѓа од третиот сулфурен кондензатор преку сепараторот за опашест гас се упатува во секцијата за спалување.

За време на загревањето на Клаусовата секција, гасот за ложење согорува на бренерот од термичкиот реактор со цел да обезбеди минимално потребна температура пред да се изврши прием на киселиот гас во линиите и опремата.

Секојпат одредена количина на сулфур е присутна во постројката и согорувањето на гасот за ложење мора да биде изведено во стехиометриски услови, со цел да се избегнат оштетувања на постројката и катализаторот.

Стехиометриските услови за согорување се дефинирани така да X_2 и јаглеводородите целосно согорат во CO_2 и H_2O без вишок на кислород во димните гасови.

За време на стехиометриското согорување на гасот за ложење потребно е да се подесува температурата на пламенот со користење на пареа со низок притисок.

Секција за дегасификација на течниот сулфур

Намената на секцијата за дегасификација на течниот сулфур е да го отстрани H_2S и полисулфидите присутни во течниот сулфур.

Течниот сулфур напуштајќи ги хидрауличните заптивки се собира во одделот за дегасификација од подземната сулфурна јама. Одделот за складирање во сулфурната јама е опремена со две вертикални пумпи и рака за преточување. Одделот за дегасификација од сулфурната јама

содржи колона каде што течниот сулфур се дегасифицира со воздух, кој доаѓа од вентилаторот за воздух за согорување. Воздухот кој содржи H_2S од системот за дегасификација ќе биде упатен во термичкиот спалувач преку ејектор, кој користи водена пареа со низок притисок.

Секција за термичко спалување

Намената на секцијата за термичко спалување е да се конвергираат во CO_2 сите сулфурни компоненти кои што се содржат во Клаусовиот опашест (остаточен) гас, со помош на термичка оксидација на висока температура, користејќи вишок на воздух.

Согорувањето на гасот за ложење се користи како подршка на температурата на пламенот за согорување на опашестиот (остаточниот) гас. Исфрлањето на продуктите од спалувањето во атмосферата се изведува преку постоечкиот оџак. Бренерот за спалување е од типот на природен провев. Работната температура на спалувачот во нормални услови се одржува на околу $750^{\circ}C$, со цел да се добијат вредности од 10 ppm H_2S во отпадните гасови.

Протокот на гасот за ложење, потребен за подршка за спалување на опашестиот (остаточниот) гас во термичкиот спалувач, е регулиран автоматски преку регулаторот за температура, мерејќи ја температурата во комората за согорување од термичкиот спалувач.

Опис на факелна постројка

Факелната постројка се состои од два дела:

- Факелна линија за низок притисок во која доаѓаат сите исфрлања од сигурносните вентили со притисок до 12 at:
- Факелна линија за висок притисок во која доаѓаат сите исфрлања од сигурносните вентили со притисок над 12 at:

Исфрлањата од технолошките постројки и резервоари одат по цевоводите за висок притисок и за низок притисок. Постојат резервоари за ослободување на гасовиот кондензат, кој со пумпа се усмерува во резервоарите за сировина (T-020). Водениот кондензат од резервоарот се исфрла по индустриска канализација на третман во пречистителна станица. Гасовите од резервоарите се водат на спалување на факел (има еден факел работен и еден резервен). Факелите се високи 35 m. Гасовиот кондензат од дното на факелот се собира во резервоарот од каде постепено со помош на технички азот се префрла во резervoар. Во случај да нема гасови за спалување, пилот бренерите кои постојано горат, користат ложив (технолошки) гас. На факелната постројка се предвидени резервоари наменети за прифаќање на течните гасови при хаварија од C.600. Од овие резервоари течните гасови се враќаат на преработка со пумпа на C.600.

Шематски приказ на факелната постројка е прикажан на Шема бр. 11

II.3 ОПИС НА РЕЗЕРВОАРСКИ ПАРК

Резервоарскиот парк се состои од резервоари за складирање на сурова нафта, меѓуфазни и готови производи.

Резервоарите се заполнуваат и празнат со пумпи од пумпни станици по соодветни линии.

-На резервоарите во кои се складирани меѓуфазни, процесни и готовви производи (T-021, T-023, T-024, T-028, T-029, T-026, T-030, T-031, T-032, T-034 и T-054) има излезна линија, влезна линија и хаваријна линија. Влезната и хаваријната линија се споени после вентилите, пред влезот во резервоарот. Дренажа на евентуално присутната вода и земање узорци се врши преку посебен вентил наречен крансифон кој е директно поврзан со резервоарот. Дренажата се врши во шахта која е поврзана со индустриската канализација. Постои вентил за потполно празнење.

-На резервоарите во кој е складирана сировата нафта (T-020) има излезна линија, хаваријна линија, линија за некондиција и влезна линија. Излезната и хаваријната линија се споени после вентилите, пред влезот во резервоарот. Влезната линија и линијата за некондиција се споени после вентилите, пред влезот во резервоарот. Дренажа на одвоена вода и земање узорци се врши преку посебен вентил наречен крансифон кој е директно поврзан со резервоарот. Дренажата се врши во шахта која е поврзана со индустриската канализација. Постои вентил за потполно празнење.

-На резервоарите во кој е складиран хидрогенизат (T-022) има излезна линија, влезна линија и хаваријна линија. Овие линии се споени во една линија после вентилите, пред влезот во резервоарот. Дренажната линија овде не излегува од резервоарот туку од заедничката линија и оди кон шахта која е поврзана со индустриската канализација. Постои посебно место за зимање узорци. Постојат линии за растеретување кон свеќа и факел.

-На резервоарите во кој е складиран бутан (T-025) има влезна линија, урамнителна линија, излезна линија, линии за сфеќа и факел и дренажна линија. Сите линии како посебни се споени со резервоарите. Сите поединечни линии се поврзани со сите резервоари. Постојат линии за растеретување кон свеќа и факел.

-На резервоарите во кој е складиран течен нафтен гас (T-033) има влезна линија, урамнителна линија и излезна линија. Хаваријна линија има само на два резервоара и тоа P-18 и P-33, но преку бај-пас сите резервоари се поврзани со хаваријната линија. Сите линии како посебни се споени со резервоарите. Влезната и хаваријната линија се споени со горниот дел на резервоарот, а излезната линија е споена со долниот дел од резервоарот. Дренажната линија како посебна линија излегува од најдолгата точка на резервоарот и завршува во инка. Дренажата се пушта ретко, за проверка на вода. Постојат линии за растеретување кон свеќа и факел.

Од процесните постројки, односно од C.600 до T-033 доаѓаат: пропанот по пропанова линија, бутанот по бутанова линија или пропан и бутан заедно по една од двете линии кои се поврзани со бајпас. Сите резервоари се одорираат со етилмеркаптан. Одорирањето се одвива на следниов начин: Етилмеркаптанот се довезува во контејнер од каде со азот се префрла во складишен резервоар, а одтаму се преточува во

дозиран резервоар од кој со помош на азот по притисок се уфрла во линиите за пропан или бутан.

Испразнетиот котејнер од меркаптан, затворен се враќа на производителот.

Од резервоарите пропанот, бутанот или пропан-бутанот (ТНГ) по линии се водат до всисот на соодветните пумпи и преку потисок до утоварното место. Постои и можност за истовар на автоКистерна со ТНГ со помош на компресор.

Од приемот од процесните постројки до утоварот објектот е целосно херметизиран.

Упростен начин на поврзаност на резервоарите со линиите во резервоаескиот парк во Рафинерија даден е во Шема бр. 12.

II.4 ОПИС НА ПРИЕМЕН ТЕРМИНАЛ НА НАФТОВОДОТ ВО РАФИНЕРИЈА

Суровата нафта која се користи во процесот на преработка на нафта се транспортира преку нафтовород кој е долг приближно 213 km и со дијаметар од 16 инчи (400 mm). Проектиран е за транспорт на 2.5 милиони тони сурова нафта годишно во правец од HELPE-TIC терминалот до OKTA терминалот.

Нафтовород влегува во OKTA Рафинерија на нафта од источна страна, минува низ самата Рафинерија кон запад каде што се наоѓаат приемните резервоари за сурова нафта P-020/1, P-020/3 и P-020/4. секој од овие резервоари има бруто номинален капацитет од 30 000 m³.

Контрола и мониторинг на работата со нафтовородот се врши преку т.н. SCADA (Supervisory Control and Data acquisition) системот.

- Проектни параметри во OKTA Терминал:

Новите постројки во OKTA Терминалот се проектирани според ASME Class 600 се до првиот изолационен вентил (вклучувајќи го и него), веднаш по вентилот за контрола на притисокот и има проектната вредност од 98.7 barg.

Минимална и максимална проектирана температура се од -20°C до 60°C.

Технолошките линии и фитинзите по изолациониот вентил се проектирани на вредноста на притисокот од 19.6 barg, согласно ASME Claas 150 класификација на притисокот.

- Приемен терминал во OKTA Рафинерија

OKTA Терминалот е лоциран во OKTA Рафинерија и е составен од:

- еден ESD вентил
- една станица "свинчиња" - рисивер
- една мерна станица
- еден контролен вентил за притисок
- три резервоара за прием и складирање на суровата нафта

Сите постројки и уреди во OKTA Терминалот се надземни и се заштитени од неповољни временски услови (зима и сл.) со греачи на надземниот дел на нафтовородот во OKTA Терминалот и со изолација.

ESD вентилот (XV – 40001) е лоциран на влезната точка на нафтовородот во ОКТА Терминалот.

Станицата за “свинчиња” – рисивер, како и останатите станици за “свинчиња” е инсталрирана заради управување со “свинчињата” за чистење, перење и мешање, како и за управување на т.н. интелегентни “свинчиња”. Насоката на движење на за “свинчињата” секогаш е од Солун кон Скопје и затоа лансерот е поставен во ЕКО терминалот, а рисиверот во Скопје. Двата уреди се опремени со потребни вентили, балансиран цевовод, точка на примање и испуштање, сигнализатор и отвор за инспекција и работа со алат. Интерлоцк направата инсталрирана на овие уреди не дозволува отварање се додека не се изврши декомпресија.

Околниот сид и отворот во околнината на ресиверот овозможуваат дренирање на постројката од евентуално акумулирана вода или истекување на нафта (при тестирање или одржување).

Контролниот вентилза притисок (Pressure Control Valve PV – 40004) е поставен после Мерната Станица заради обезбедување соодветни нивоа на притисок).

Приемот на нафта се врши во три веќе постоечки резервоари P-020/1, P-020/3 и P-020/4, секој со номинален капацитет од 30.000 м³. На влезот на секој од резервоарите поставен е моторен вентил MOV кој се управува директно од SKADA системот со цел да се транспортира нафтата во соодветниот резервоар.

II.5 ОПИС НА ВАГОНПРЕТАКАЛИШТЕ

Наменето е за утовар-истовар на готови нафтени деривати и истовар на сирова нафта.

До секој колосек во вагонпретакалиште постојат бетонирани канали кои може да ги прифатат евентуално излеаните деривати.

Излеаните моторни бензини преку каналот на естакадата за моторни бензините се водат до дренажен резервоар за бензин и со пумпа се враќаат во складишните резервоари за моторни бензини.

Излеаните дизелни деривати и мазут преку каналот на естакадата за дизел и мазут се упатуваат на пречистителна станица.

Естакадата за истовар на сирова нафта е во мирување, бидејќи допремата на сировата нафта до Рафинерија се врши преку нафтовород, кој е поврзан директно со резервоарите за складирање на сировата нафта.

II.6 ОПИС НА АВТОПРЕТАКАЛИШТА

Наменето е за утовар на готови нафтени деривати.

Платота на автопретакалиштата се целосно бетонирани. Во случај на излевање на деривати и перење на платото на Т-126 и Т-127 има шахти кои се поврзани со колектор кој води кон подземен резервоар, од каде со длабинска пумпа се усмерува на пречистителна станица. Дренажите

од сепараторите преку колектор се усмерени во подземен резервоар. Собраната количина дериват се враќа на повторна преработка. Физички одвоени се автопретакалиштата: Т-126/A,A, кој служи за истовар на готови деривати од автоцистерни во соодветни резервоари. Утовар и истовар на ТНГ се врши на автопретакалиште на Т-130.

II.7 ОПИС НА ПУМПНИ СТАНИЦИ

T-050 Пумпна станица за сирова нафта и готови производи

Во пумпната станица се сместени пумпи кои служат за транспорт при утовар и истовар на готови производи и транспорт на сирова нафта до постројката за атмосферска дестилација на сировата нафта.

T-051 Пумпна станица за ТНГ

Во пумпната станица се сместени пумпи наменети за утовар и истовар на ТНГ.

T-052 Пумпна станица за процесни, меѓуфазни и готови производи

Во пумпната станица се сместени пумпи кои служат за транспорт на процесни, меѓуфазни производи и за утовар-истовар на керозин.

T-053 Пумпна станица за меѓуфазни и готови производи

Во пумпната станица се сместени пумпи кои служат за транспорт на меѓуфазни и готови производи.

II.9 ОПИС НА ЕНЕРГЕТИКА

Во делот Енергетика спаѓаат: турбините за производство на електрична енергија и котлите за производство на технолошка пареа. Според проектот е предвидено снабдување со електрична енергија од два извора и тоа преку електроенергетскиот систем на РМ кој може да се дистрибуира до Рафинерија преку далекуводот од Скопје и далекуводот од Куманово и од сопствен извор. За снабдување од сопствен извор има три турбани. Поради економичност електрична енергија од сопствен извор веќе не се произведува, а електричната енергија се превзема од Електроенергетскиот систем на Република Македонија, но при поволни економски услови ќе се произведува електрична енергија.

За производство на технолошка пареа постојат пет котли, од кои котел бр. 1, 2, и 3 се со проектиран капацитет до 75 тони на час и кои како енергетско гориво користат мазут. Од 2003 година пуштени се во работа два котли, односно котел бр. 4 и 5 со проектиран капацитет до 15 тони на час технолошка пареа, со можност како енергетско гориво да користат мазут и ложив (технолошки) гас.

- Хемиска припрема на вода

Во одделението за хемиска припрема на водата се врши припрема на деминерализирана вода и пречистување на кондензатот.

- Припрема на деминерализирана вода

Суровата вода од блокот за водоснабдување со пумпа се усмерува низјако кисели катјонски филтри, низ апарати декарбонизатори и со пумпа од резервоарот за декарбонизирана вода се усмерува низјако базни анјонски филтри, при што се добива деминерализирана вода која со пумпа од резервоарите за деминерализирана вода се испорачува за котлите во Енергетика и котелутилизаторот за добивање технолошка пареа на Т-010.

За регенерација на јонските филтри, од 92-94% техничка H_2SO_4 и 42-45% NaOH се припремаат соодветни раствори и со посебни клипни пумпи се уфрлаат во катјонските односно анјонските филтри..

При производството на деминерализирана вода се користат и 25% раствор NH_4OH и Eliminox (N_2H_4), кои како соодветни раствори со посебни клипни пумпи се додаваат во одредени фази од технолошкиот процес. Водата од регенерација на јонските филтри во апарати неутрализатори се неутрализира до $pH=7,0-8,5$ и се испушта кон Пречистителна станица.

- Пречистување на кондензатот

Загадениот индустриски кондензат, од кондензно-реагенсната станица во објектите на хемиска припрема на водата се прочистува од маслени материји и омекнува, а потоа со пумпи се подава во деаераторите на Енергетика и по потреба во котелутилизаторот на Т-010. Регенерација на Na-катјонскиот филтер се врши со 8% NaCl. Отпадниот раствор се испушта кон пречистителна станица.

- Водоблок

Водоблокот служи за припрема, дистрибуција и ладење на технолошката вода за потребите на рафинеријата. Повратната, загреана технолошка вода од процесните постројки и Енергетика, се лади во разладните кули и хемиски се третира. За хемискиот третман се користат: инхибитор на корозија, диспергант, микробиоциди и натриумхипохлорид. Од базените на разладните кули поврзани со приемни комори, со пумпи се дистрибуира кон процесните постројки и Енергетика.

- Водоснабдување

Снабдувањето со вода на рафинеријата се врши по цевовод, од длабински бунари и сопствена пумпна станица кај с. Јурумлери, откаде водата доаѓа на објектот за водоснабдување на Т-159. Овде се полнат и дополнуваат подземните базени: технолошкиот, противпожарниот и базенот за вода за пиење каде непрекинато се врши хлорирање со натриумхипохлорид. Од базените со пумпа се обезбедува вода за хемиската припрема во одделението за Енергетика, одржување на притисок 6-7 bar во хидрантска мрежа, дополнување на базенот со вода за пиење и дополнување на базените за технолошка вода.

- Одделение за воден кондензат и реагенси

Станицата е наменета за:

1. Прием на кондензат од процесните постројки (T-010) и од останатите објекти (T-109), негова проверка и враќање на чистиот кондензат во одделението за хемиска припрема на водата.
2. Прием на 42-45% NaOH од автоцистерна, во резервоар. По потреба од складишниот резервоар се испраќа во одделението за хемиска припрема на водата. со иста концентрација, а во друг резервоар се припрема воден раствор со помала концентрација со која се испраќа за потребите на процесните постројки - T-010.
3. Прием на разладната вода од компресорска, водородна и азотна станица и се врши во шахта-резервоар, а од таму со пумпи се испраќа во водоблокот за технолошка вода.

- Компресорска станица за инструментален и технички воздух

1. Постојат три двостепени клипни компресори за компримирање на воздух до 8 bar. Дел од компримираниот воздух поминува низ сушари со зеолит и како сув воздух се дистрибуира по линии како инструментален воздух за пневматска регулација. За поголема сигурност, во мрежата има два ресивери за ваков воздух.
2. Дел од компримираниот воздухот до 8 bar, кој не поминува низ сушарите се дистрибуира по линии како технички воздух. И овде во мрежата има два ресивери.
3. Постојат два тристепени клипни компресори, кои компримираат воздух до 15 bar, за потребите на процесните постројки..

- Азотна станица со резервоари за складирање течен азот

За потребите на рафинеријата инсталирана е постројка за гасофракционирање на воздухот. При тоа може да се издвојува течен азот, течен кислород, гасен азот и гасен кислород спрема потребите. Постројката може да работи по шест режими на работа, према потребите. Поради малите потреби, постројката работеше скоро стално само по еден режим. Поради мала потрошувачка на азот, постројката не работи.

Во функција се два резервоари за течен азот, испарувач за гасовит азот од 8 bar, пумпа и испарувач за гасовит азот од 44 bar.

Течен азот се купува од надворешен производител кој се носи со автоцистерна и се преточува во два приемни резервоари. Гасовит азот од 8 бар се добива со поминување на течен азот низ испарител, по што по линии се носи до потрошувачите. Гасовит азот од 44 bar се добива со поминување на течен азот низ пумпа, па низ друг испарител и се носи до процесните постројки.

- Резервоари за складирање на водород

Наменети се за складирање на водороден гас кој служи за старт на постројката за каталитички реформинг на тежок бензин. Постојат пет резервоари .

II.10 ОПИС НА ПРЕЧИСТИТЕЛНА СТАНИЦА НА ОТПАДНИ ВОДИ

Во Пречистителната станица се пречистуваат:

- индустриските отпадни води,
- санитарните отпадни води и
- атмосферските води

Индустриските отпадни води се усмерени кон пречистителна станица по две индустриски линии и една шљамова линија. Едната индустриска линија директно ги усмерива индустриските отпадни води на влез во пречистителна станица преку шахта T-180. Другата индустриска линија ги усмерува индустриските отпадни води во собирните шахти на T-200, а од таму се препумпаваат на влез на пречистителна станица во шахта T-180. Шљамовата линија ги усмерува индустриските отпадни води од Енергетика, шљамот од механичкиот дел и флотаторот од пречистителна станица во отворените бетонирани базени во T-193. Одвоената вода од T-193 преку прелив се усмерува во собирната шахта за индустриска отпадна вода во T-200 и понатака во пречистителна станица.

Санитарните води по санитарни линии се усмерени во собирниот резервоар на T-199, а од таму се препумпаваат во двослојниот таложник на T-191. Одвоената санитерна вода од двослојниот таложник се усмерува во мешачот T-187 за билошки третман.

Атмосферските води преку атмосферски канали се усмерени во сепаратор (нафтооделител) од каде по потреба може да се усмерат во собирната шахта на индустриската отпадна вода на T-200, во преткомора на T-205 или кон реципиентот Бујковачка Река. Пред да се усмерат во реципиентот има можност да се усмерат, преку собирна шахта T-200 во Пречистителна станица.

Индустриските отпадни води се пречистуваат од маслени материи (нафта, нафтени деривати и хемикалии од органско потекло кои се користат при преработка на нафтата) и механички примеси во три блока и тоа за:

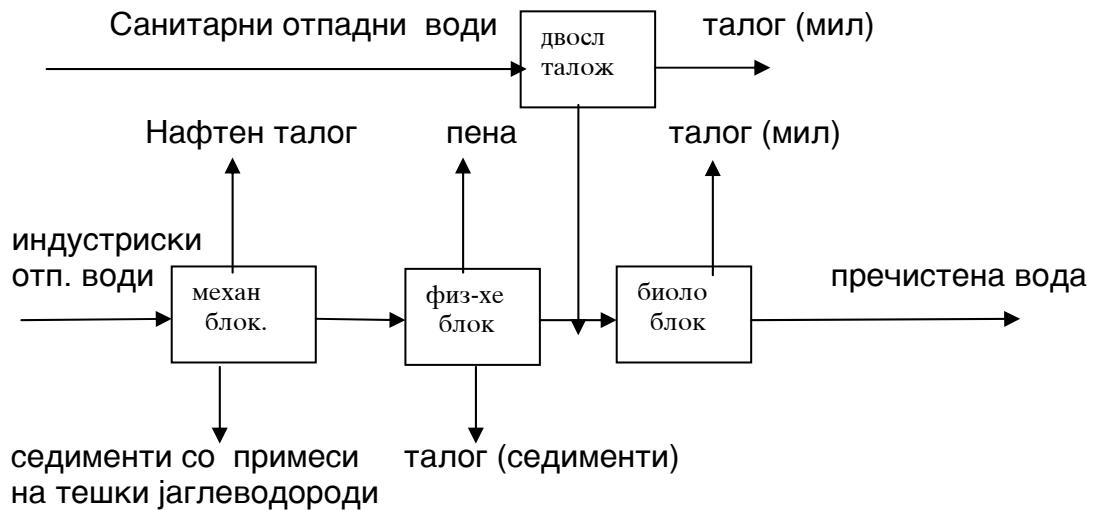
- механичко пречистување,
- физичко-хемиско пречистување и
- биолошко пречистување

Санитарните отпадни води се мешаат со индустриските отпадни води во мешачот на T-187 и заедно се упатуваат на биолошко пречистување. Пречистените води се испуштаат преку канал во реципиентот Бујковачка Река.

Издвоените нафтени талози (маслените материи) од механичкиот блок за пречистување се собираат во собирен резервоар, а оттаму се носат во резервоари каде се припремаат за повторна преработка (репроцесирање во постројката за атмосверска дестилација на сировата нафта).

Сите седименти (песок, мил) со примеси од потешки јагленоводороди, издвоени од механичкиот блок, флотаторот и пената од флотаторот преку шљамовата линија се усмеруваат во отворените бетонски базени на T-193.

Ферментираниот талог од двослојниот таложник и вишокот талог од биолошко потекло, односно од микроорганизмите (мил) од биолошкиот блок се усмеруваат во отворените бетонски базени на T-195 .



Механичкиот блок за пречистување на индустриските отпадни води (ИОВ) се состои од три дела и тоа:

- песковки,
- нафтоловки
- таложник-регулатор.

ИОВ со слободно течење пристигнуваат во песковката. Има две песковки со конусен облик, каде водата има кружен ток. Песковките се наменети за задржување на грубите примеси и делумно на нафтените талози (маслените материји). Паѓањето на песокот од ИОВ во песковките со кружно движење на водата, се обезбедува со брзина на движењето на флуксот од 0,15 м/сек до 0,3 м/сек. Песокот со примеси на тешки јаглеводороди од дното на песковката се отстрануваат со помош на хидроелеватор во базените на Т-193. Нафтените талози се отстрануваат преку собирен олук поставен на горниот дел од песковката. Делумно пречистените ИОВ по колектори пристигаат во две двосекциони нафтоловки. Нафтоловките се хоризонтални таложници разделени надолжно на две работни секции. ИОВ по самостојни цевоводи влегуваат во секоја секција на нафтоловките, а потоа низ распределителниот отвор на преградата пристигнуваат во таложниот дел на секцијата. Прочистените ИОВ под преградата која ги задржува нафтените талози излегуваат од секцијата низ преливот и одводниот жлеб. Нафтените талози што пливаат по површината се отстрануваат преку собирен олук. Шљамот (седименти со примеси на потешки јаглеводороди) кој паѓа на дното на секцијата со помош на уреди за испирање (млазници) се одведува во собирните бункери, откаде со помош на хидроелеватори во базен за собирање Т-193. Брзината на движење на ИОВ низ нафтоловката треба да е 2,5 мм/сек. Вака пречистените ИОВ, од нафтоловките пристигаат во таложникот-регулатор. Неговата намена е за дополнително одделување на нафтените талози и механичките примеси, а поради поголемиот волумен и за мешање на ИОВ.

Таложникот-регулатор е од типот на нафтоловка но е поголем. Во него се поставени транспортери со гребалки кои се движат како бескрајна лента (по површината, потоа странично, па по дното и од другата страна и повторно по површината). Движејќи се по површината ги туркаат нафтените талози кон собирниот олук поставен на горниот дел.

Движејки се по дното, по обратен правец, туркаат шљам (седименти со примеси на потешки јаглеводороди) во собирниот бункер, откаде со помош на хидроелеватор се усмерува во собирниот базен Т-193. Нафтените талози што пливаат по површината се отстрануваат преку собирен олук. Вака пречистените ИОВ, од механичкиот дел пристигаат во физичко-хемискиот блок за пречистување.

Физичко-хемискиот блок за пречистување на индустриски отпадни води служи за издвојување на емулгираниот нафтен продукт кој не се задржал во механичкиот дел. Блокот за физичко-хемиско пречистување се состои од мешач, флотатор, резервоар под притисок и пумпна станица со реагенсно оделение. Флотацијата претставува процес што се заснова врз принципот на исплинување на дисперзионите честички во место со меурчиња од воздух. Покрај флотацијата во флотаторот се врши и коагулација, а како реагенс за коагулација се користи алуминиум сулфат, со цел да се забрза и подобри пречистувањето. При ова пластовите од алуминиум хидроксид создадени во водата ги апсорбираат загадените честички на својата површина, а потоа се флотираат со воздушните меурчиња. ИОВ кои го поминале механичкиот блок за пречистување се мешаат со реагенси во мешачот (алуминиум сулфат како коагулант и по потреба со сода која служи за регулација на оптималната pH на средината за подобра коагулација). По мешачот ИОВ влегуваат во долниот дел на флотаторот низ неподвожен водораспределувач. Низ подвижниот водораспределувач се подава во флотаторот рециркулат (пречистена вода после флотација заситена со воздух) во количина до 50% од расходот на ИОВ кои се пречистуваат. За припрема на рециркулатот се зема пречистена вода по флотаторот која се додава во резервоарот под притисок каде во тек од 2 до 4 минути се заситуваат пречистените ИОВ со воздух под притисок од околу 4 atm. Се додава воздух со инектор во всисната цевка на пумпата во количина од 3% до 5% од количината на водата која се пречистува. Од резервоарот под притисок рециркуационите отпадни води заситени со воздух влегуваат во флотаторот низ водораспределувачот кој се врти. Овде притисокот нагло се намалува и при тоа настанува сепарација на ситните меурчиња на растворениот воздух со чија помош се флотираат честичките од маслени материи (нафтопродукти) на површината на флотаторот. Меурчињата кои исплинуваат создаваат слој од пена заситен со маслени материи. Од површината пената се отстранува со механизам за отстранување на пена и се исфрла во собирачот за талог (Т-193). Од дното на флотаторот повремено (по потреба) се исфрла евентуално настанатиот талог преку дренажен вентил, исто така во собирачот за талог (Т-193). Пречистените ИОВ по флотаторот се усмеруваат на биолошко пречистување.

Санитарните отпадни води (СОВ) од целата рафинерија се усмеруваат во прифатен резервоар и подлежат на грубо механичко пречистување низ решетка. Од прифатниот резервоар СОВ се усмеруваат кон двослојниот таложник со пумпа по цевовод под притисок низ шахта со пригушувач на притисокот. Двослојниот таложник е наменет за таложење на нерастворливите материи и ферментација на талогот. Таложникот има цилиндрична форма со конусно дно. Има два таложника. Горниот дел на таложникот се состои од жлебови за таложење со косо дно и отвор. Во жлебовите за таложење се врши избистрување на СОВ. Талогот (милта) кој паѓа во косото дно на

жлебовите низ отворот се пробива во долниот дел каде настапува ферментација на талогот (милта) во анаеробни услови со мали брзини. Добро ферментираниот талог од двослојниот таложник не шири мирис, има влажност од 90% и е добро филтриран при одземање на водата (дехидратација). Во секој жлеб за талог се ставаат полунатопени даски кои се наменети за равномерна распределба на водата по целиот пресек на жлебот. Избистрената вода од жлебовите се прелива во жлебот за собирање и се усмерува кон биолошкиот блок за пречистување. Ферментираниот и згуснат талог чиј процес на ферментација се врши во тек на 10 до 15 дена, од долниот дел (на комората за талог) на таложникот под статички притисок по цевовод влегува во собирачот за талог (мил).

Испуштањето на талогот се врши повремено без да се прекине работата, со нецелосно отворени шибери за да се избегне пробивање на вода со талогот или на течен талог.

Пред влез во биолошкиот блок за пречистување ИОВ и СОВ влегуваат во комора за мешање. Во комората за мешање низ перфорирани цевки поставени на дното на комората се доведува воздух. Времетраењето на мешањето е 5 до 10 минути. Количината воздух за мешање е 4 m^3 за 1 m^3 отпадна вода. Во комората за мешање има довод за раствор од биоген додаток. Равномерен и постојан довод на воздух и раствор од биоген додаток според пресметаниот проток се врши со помош на влезни вентили.

Измешаните ИОВ и СОВ со биогениот додаток се усмеруваат кон биолошкото пречистување. Биолошкиот блок се состои од два степени. Првиот степен се состои од две секции независни една од друга. Секоја секција се состои од три заеднички резервоари (регенератор, аератор и таложник). Во првиот резервоар се врши биохемиска оксидација на отпадните води со аеробни микроорганизми, чии колонии го создаваат активниот талог (мил). Активниот талог се состои од микроорганизми способни да ги апсорбираат на својата површина и да ги оксидираат при присуство на кислород од воздухот органските материји кои ги содржат отпадните води. Квалитетот на активниот талог и неговата количина имаат големо влијание врз процесот на пречистување на отпадните води. Квалитетот на активниот талог зависи од повеќе фактори, а показател на квалитетот е неговата способност на таложење која се одредува преку индексот на активниот талог. Соодветниот активен талог има компактни пластови од средна големина. Во него се развиени разни видови микроорганизми како што се: ротифери, оперцуларии, вортичели и имфузори (има и други типови макроорганизми). Показател за влошување на талогот (милта) е присуство на бактерии (кончасти бактерии), исчезнување на ротиферите и појава на амеби. Активниот талог во базенот за биоаерација треба да е во лебдечка состојба. За обезбедување нормални услови за опстанок на бактериите и одржување на активниот талог во лебдечка состојба, во базенот за биоаерација постојано се додава воздух низ перфорирани цевки поставени на дното на базенот. Во отпадната вода која излегува од базенот, кислородот треба да е најмалку 2 mg/l . Концентрацијата на активниот талог (за сува материја) во базенот за биоаерација од прв степен треба да е од 2,5 до $3,5 \text{ g/l}$. Водата која се прочистува треба да содржи неопходна количина биогени елементи (азот, фосфор и калиум) Оданосот е $\text{БПК:Н:К}=100:5:1,4$. Недостиг од биогени елементи го спречува процесот на биохемиската оксидација, а нивно додавање го

стимулира растот на бактериите а со тоа и оксидацијата на органските матери. Недостаток од азот го спречува биохемскиот процес и доведува до создавање активен талог кој тешко се таложи и кон намалување на неговата количина како резултат на одвод од секундарните таложници. Фосфорот има големо влијание врз животот на бактериите, бидејќи влегува во составот на најактивните материји на клетката и делумно во биокатализаторите. Недостиг од фосфор се манифестира со развој на кончести бактерии кои предизвикуваат бавно таложење, влошување на квалитетот на талогот (милта), бавен раст на талогот (милта) и намалена интензивност на оксидацијата на органските материји. Активниот талог во базенот за биоаерација пристигнува после таложникот, каде се одделува од водата која се пречистува по пат на таложење, влегувајќи во регенераторот каде се врши оксидација на апсорбираните супстанци на талогот (милта) и воспоставување на почетната активност на талогот (милта). Од регенераторот активниот талог влегува во базенот за биоаерација каде се меша со смесата на отпадните води кои се пречистуваат и се врши апсорција и последната минерализација на супстанците кои лесно се оксидираат. Смесата од отпадни води кои се прочистени и активен талог влегува во таложникот меѓу препградата на таложникот и стабилизаторот (аератор). Долниот дел од таложникот е во вид на конус за полесно спуштање на талогот (милта). Талогот (милта) се отстранува со помош на цевка со која се додава воздух (наречена "ерлифт" поради карактеристичниот облик) во регенераторот преку олук, а вишокот талог (мил) преку шибер во таложник за талог (мил), а одтаму во собирач за талог (мил). По првиот степен на биолошко пречистување, отпадната вода се носи во вториот степен на биолошко пречистување. Таму има четири независни секции од по два базени (аератор и таложник). Биолошкиот процес на пречистување е сличен какој кај првиот степен со следниве разлики: концентрацијата на активниот талог во базенот за биоаерација во вториот степен е помала, во базените од вториот степен нема регенератори бидејќи нема нагли измени на составот на отпадните води, составот на микроорганизмите може да се разликува бидејќи отпадните води во вториот степен се почисти и времето на аерација и на таложење на талогот (милта) е различно.

Пречистените отпадни води по биолошкиот блок за пречистување подлежат на дезинфекција со натриумхипохлорит во мешалка од тип "Паршалов водомер", а потоа се усмеруваат во два контактни резервоари. Времето на контакт на пречистените води и натриумхипохлоритот во резервоарите е најмалку 20 минути. Талог кој паѓа во контактните резервоари периодично се исфрла во собирачот на талог (мил) на Т-195. Пречистените отпадни води од контактните резервоари се усмеруваат кон излезот - реципиентот.

Во склоп на блоковите на механичко, физичко-хемиско и биолошко пречистување се и пумпните станици. Во нив има пумпи за усмерување и препумпување на ИОВ, СОВ, рециркулат, одвоени маслени материји (нафтени продукти), пумпи за реагенси, базени за припрема на раствори на реагенсите и компресори за воздух за довод на воздух во комората за мешање на ИОВ и СОВ, во биолошкиот блок и во базените за припрема на реагенсите. Постои и автоматска опрема за мерење и регулација на параметрите кои се неопходни (проток, температура, притисок и ниво).

Од септември 2000 година на каналот за атмосферски води, изграден е бетонски базан - сепаратор (нафтоodelител). Пред излезот, во нафтоodelителот има преграда. Водата која поминува под преградата, се усмерува кон реципиентот. Евентуално присутните маслени материји кои се собираат на површината преку собирен олук се усмеруваат во собирната шахта на Т-200, а од таму во пречистителната станица.

За следење на квалитетот на пречистувањето на отпадните води од пречистителната станица секојдневно се земаат примероци на вода од повеќе места: на влез во пречистителната станица, по секој блок за пречистување, од комората за мешање на ИОВ и СОВ и на излез од пречистителната станица. По потреба се замаат примероци и од други места. Поважни анализи се: pH, маслени материји (вкупни и нафтени продукти), нитрати, фосфати, амонијак, сулфати, хлориди, хемиска потрошувачка на кислород (ХПК) и сув остаток филтриран и нефилтриран (суспендирани материји како разлика од сувите остатоци). Максимално дозволените количини (МДК-вредности) се пропишани за сите места од каде се земаат примероци.

МДК-вредностите за пречистените отпадни води на излезот од рафинеријата се дефинирани со Водостопанска дозвола, и тоа:

- вкупни маслени материји до 15 mg/l,
- нафтени продукти до 3 mg/l,
- ХПК до 100 mg/l,
- суспендирани материји до 30 mg/l,
- сулфати до 500 mg/l,
- хлориди до 300 mg/l
- pH од 7,5 до 8,5
- температурата на водата до 30⁰ C,
- проток до 180 m³/час.

Покрај овие анализи се прават и микробиолошки анализи на пречистената отпадна вода и тоа:

- вкупниот број на бактерии во 1 мл. (психофилни и мезофилни) и
- колиформни бактерии (термотолерантни).

Покрај ове анализи се прават и други анализи.

Пречистителната станица работи 24 часа/ден и 365 дена годишно.

На искористувањето на течните талози од нафтени деривати, издвоени на пречистителна станица, во Рафинерија се посветува големо внимание. Испуштените нафтени талози од процесните постројки, резервоарскиот парк, авто и вагон претакалиште и пумпните станици се усмерува на пречистителна станица. Исто така, во пречистителна станица се доведува и кондензатот од пропарување на опремата кој содржи јаглеводороди. Поминувајќи низ механичкиот дел, нафтените талози се одвојуваат од водата (погоре описано) се носат во собирен резервоар од каде со пумпа се праќаат во Т-202 во кои има три резервоари, каде се врши припрема на нафтените талози за нивно репроцесирање. Нафтените талози, се носат во првиот резервоар, каде отстојуваат. Резервоарот се загрева со пареа преку греачи, за подобра сепарација на водата од нафтените талози. Водата се дренира од дното на резервоарот, а нафтените талози по добивање добар квалитет што подразбира мали количини на вода и седименти, преку прелив се носи во вториот резервоар. Постапката овде се повторува и талогот преку прелив се носи во третиот резервоар. По добивање анализа од третиот

резервоар, каде присуството на вода и седименти е помалку од 2%, нафтениот талог со помош на пумпа се усмерува во резервоарите за складирање на сирова нафта или на повторна преработка во постројката за атмосверска дестилација на сировата нафта.

На ваков начин се третираат нафтените талози, кои доспеваат во Т-181, во случаи кога има поголем доток и пречистителна станица не може да ги прифати. Во Т-181 има бавна ладна сепарација на талогот од водата и евентуалните седименти. Од површината на Т-181 со пумпа нафтениот талог се носи во Т-202. Третманот во Т-202 е описан погоре.

Дел од депонираните талози кои се создаваат при ремонтни активности, талозите од водоблокот, ладилните системи и Енергетика кои имаат суспендирани материји во водата и талогот од флотаторот се усмеруват во Т-193. По ладна сепарација овде се издвојува потежок талог сиромашен со јаглеводороди, вода, колоидни соединенија и талог претежно со јаглеводороди на површината. Водата преку преливи се враќа во пречистителна станица, а дел од нафтениот талог од површината кој е во течна состојба или во "полутечна" состојба со пумпи се носи во Т-202. Третманот во Т-202 е описан погоре.

Количината на нафтен талог вратен на преработка на постројката за атмосверска дестилација за последниве десет години е над 10000 тони, а количините на нафтен талог преработени за последните три години е даден на следната tabela:

Година	Количина на преработен нафтен талог во тони
2003	3950,0
2004	1335,8
2005	1261,8

Пречистителна станица е прикажана на шема бр. 13

II.11 ОДРЖУВАЊЕ

Во Т-080 и Т-081 се сместени работилници за електро, машинско, градежно и инструментално одржување. Службите од одржување вршат ремонтни и тековни одржувања по објектите или во работилниците во зависност од потребите.

II. 12 ЛАБОРАТОРИЈА

Во лабораторијата се вршат потребните анализи, за контрола на квалитетот на сировината, меѓуфазните производи, процесните производи, готовите производи, помошните флуиди, раствори од хемикалии, технолошки и отпадни води. По потреба се вршат и други анализи. Лабораторијата е акредитирана согласно ISO 17025. Покрај овие анализи, во лабораторијата на службата за животна средина во Секторот Заштита се врши микробиолошка анализа на технолошките и отпадните води. Анализираните примероци од нафтата и дериватите се собираат во посебни садови од кои потоа се враќаат на повторна преработка. Анализираните примероци од водите и расворите на некои

хемикалии, како и водата од миење на садовите се усмерени во индустриската канализација.

II.13 КОНТРОЛА НА ПРОЦЕСИТЕ И ОПРЕМАТА

- Контрола на процесите

Мерењето, контролата и регулацијата се изведува електронски и пневматски. За мерење, контрола и регулација на процесните постројки и на помошните објекти се користи пневматска регулација. Сега пневматска регулација се користи кај помошните објекти, на C-500, C-600 и C-700. Кај другите процесни постројки покрај пневматската регулагија се користи и дистрибутивниот систем на регулација (DCS). Со пневматската регулација се врши непосредна регулација на процесите.

Има можности да индицира (I), регистрира (R), регулира односно контролира (C), соопштува (r), сумира (q) и сигнализира/алармира (A). Сигнализацијата може да е звучна, светлосна или комбинирана.

Пневматската регулација се употребува за следниве параметри: притисок (P), температура (T), проток (F) и ниво (L). Регулацијата се изведува преку регулациона клапна односно вентил (V).

Со помош на пневматските импулсни линии може да се следат и други параметри измерени со инструменти.

Со пневматската регулација на одредени позиции се поставени блокади по минимум, максимум или и по минимум и по максимум дозволена вредност на некој параметар.

Општо инструментите може да ги обавуваат следниве функции:

Регулација и контрола

параметар	регистрира	покажува	месна регул.	соопштува
	RC	IC	C	r
температура	TRC	TIC	TC	-
проток	FRC	FIC	FC	Fr
ниво	LRC	LIC	LC	-
притисок	PRC	PIC	PC	-
анализа	-	AIC	AC	-
рачно управ.	-	HIC	HC	-

Мерење

параметар	регистрира	покажува	сумира
	R	I	q
температура	TR	TI	-
проток	FR	FI	Fq
ниво	LR	LI	-
притисок	PR	PI	-
анализа	AR	AI	-
количина		QI	

Сигнализација

параметар	регулацио на клапна	сигнализа ција	сигнал MAX	сигнал MIN	сигнал MAX-MIN
	CV	A	AH	AL	AHL
температ	TCV	TA	TAH	TAL	TAHL
проток	FCV	FA	FAH	FAL	FAHL
ниво	LCV	LA	LAH	LAL	LAHL
притисок	PCV	PA	PAH	PAL	PAHL
анализа	-	-	AAH	-	-
рачно упр	HCV	-	-	-	-
вентил зат		ZA	ZAH		

Со воведување на дистрибутивниот систем на регулација (DCS) од 2000 година се навлезе во нова ера на регулација на технолошките процеси, која што овозможува многу попрецизна регулација, формирање бази на податоци, On-Line следење на процесите, анализа на производството и друго.

Придобивките со воведувањето на дистрибутивниот систем на регулација во процесните постројки на рафинеријата опфаќаат повеќе сегменти како што се:

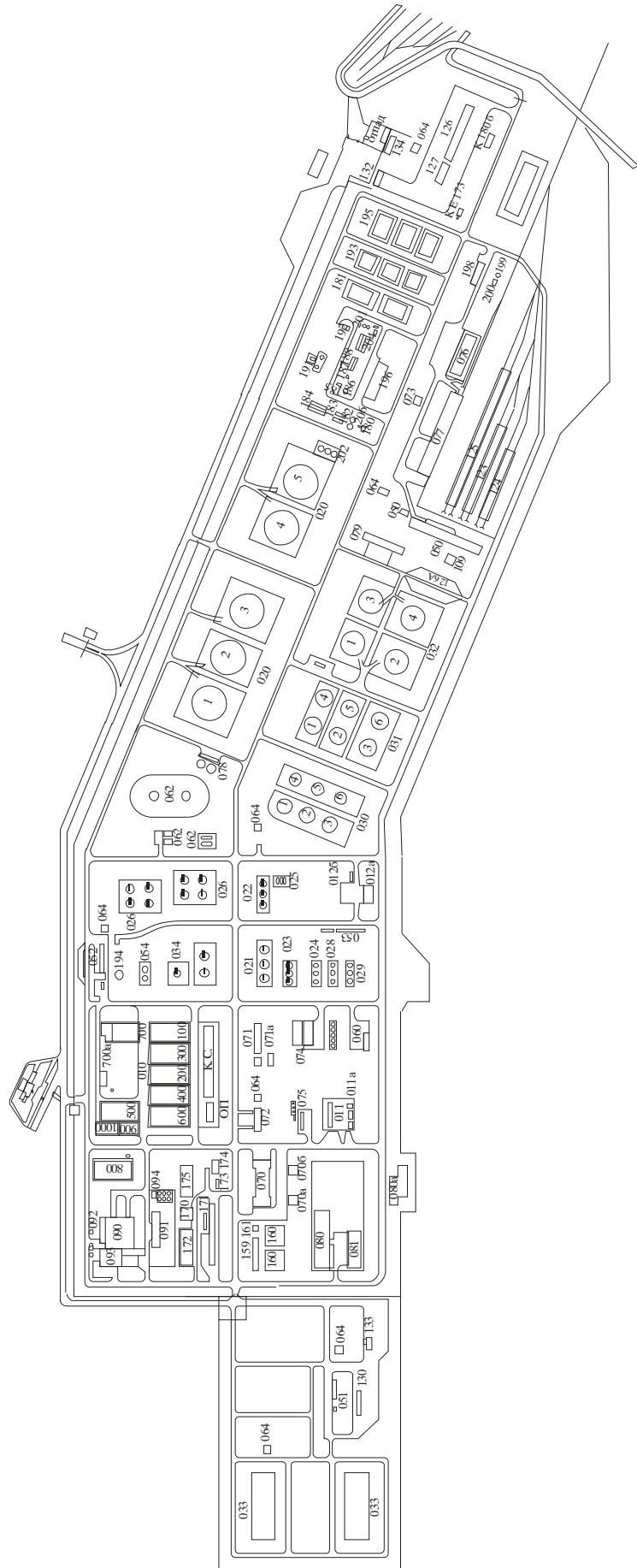
- Попрецизна регулација
- Добивање на поквалитетни продукти
- Намалување на производствени трошоци
- Намалување на обемот на работа
- Софтверско разрешување на хаварии
- Формирање на бази на податоци
- Брзо и лесно креирање на извештаи
- On-Line следење на процесите
- Лесна модификација на регулациони кругови
- Анализа на производство
- Проширен инженеринг

II.14 МЕРЕЊЕ, ТЕСТИРАЊЕ И КОНТРОЛА НА ОПРЕМАТА

Детален опис од мерење, тестирање и контрола на опремата е даден во апликацијата во поглавје V, а извештаи од мерење, тестирање и контрола на опремата дадени се во прилог V.1.4

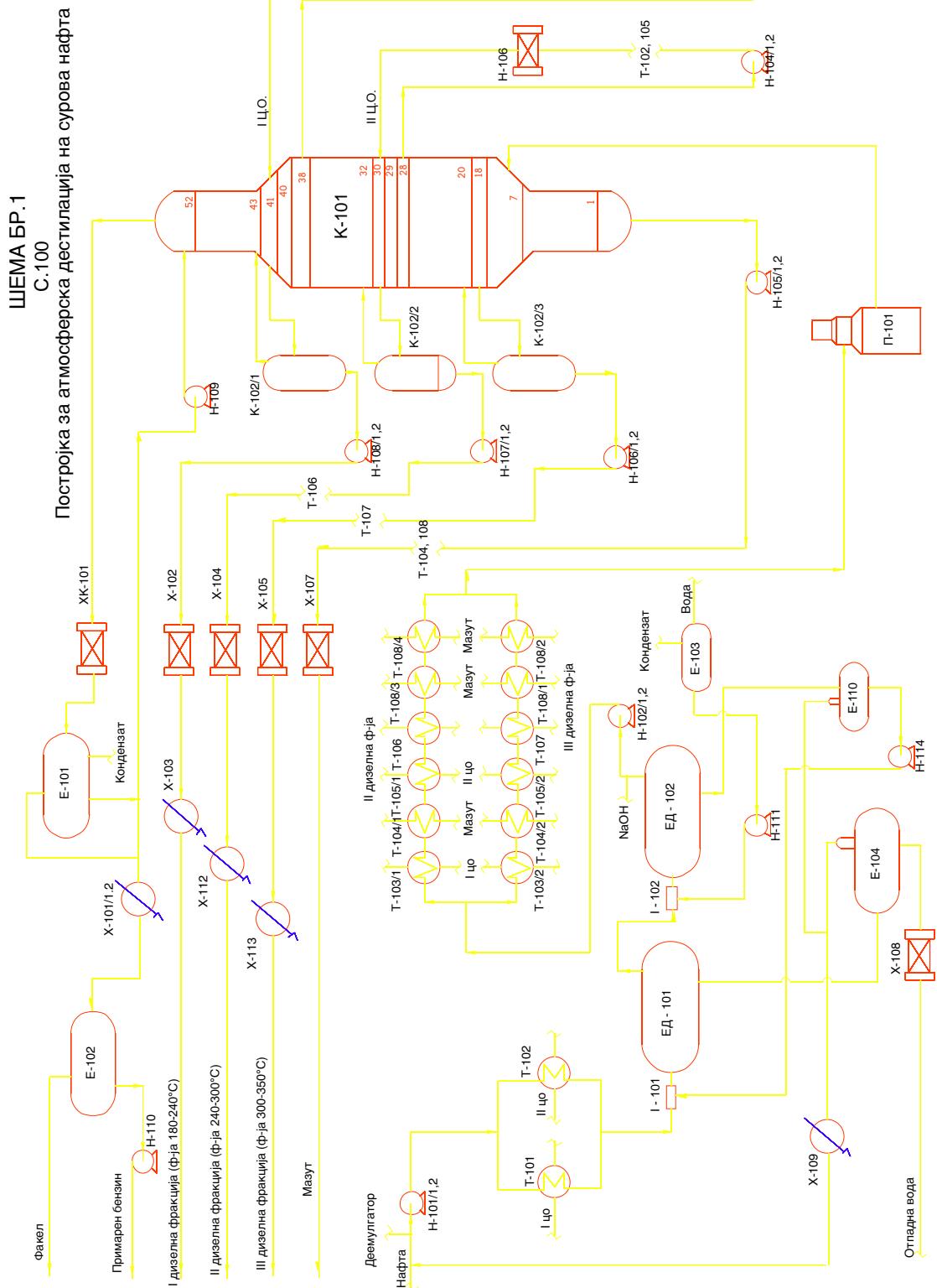
15. ШЕМИ

СКИЦА БР.1
СИТУАЦИЈА НА РАФИНЕРИЈА СО ПОСТОЕЧКИ ОБЈЕКТИ - ТИТУЛИ

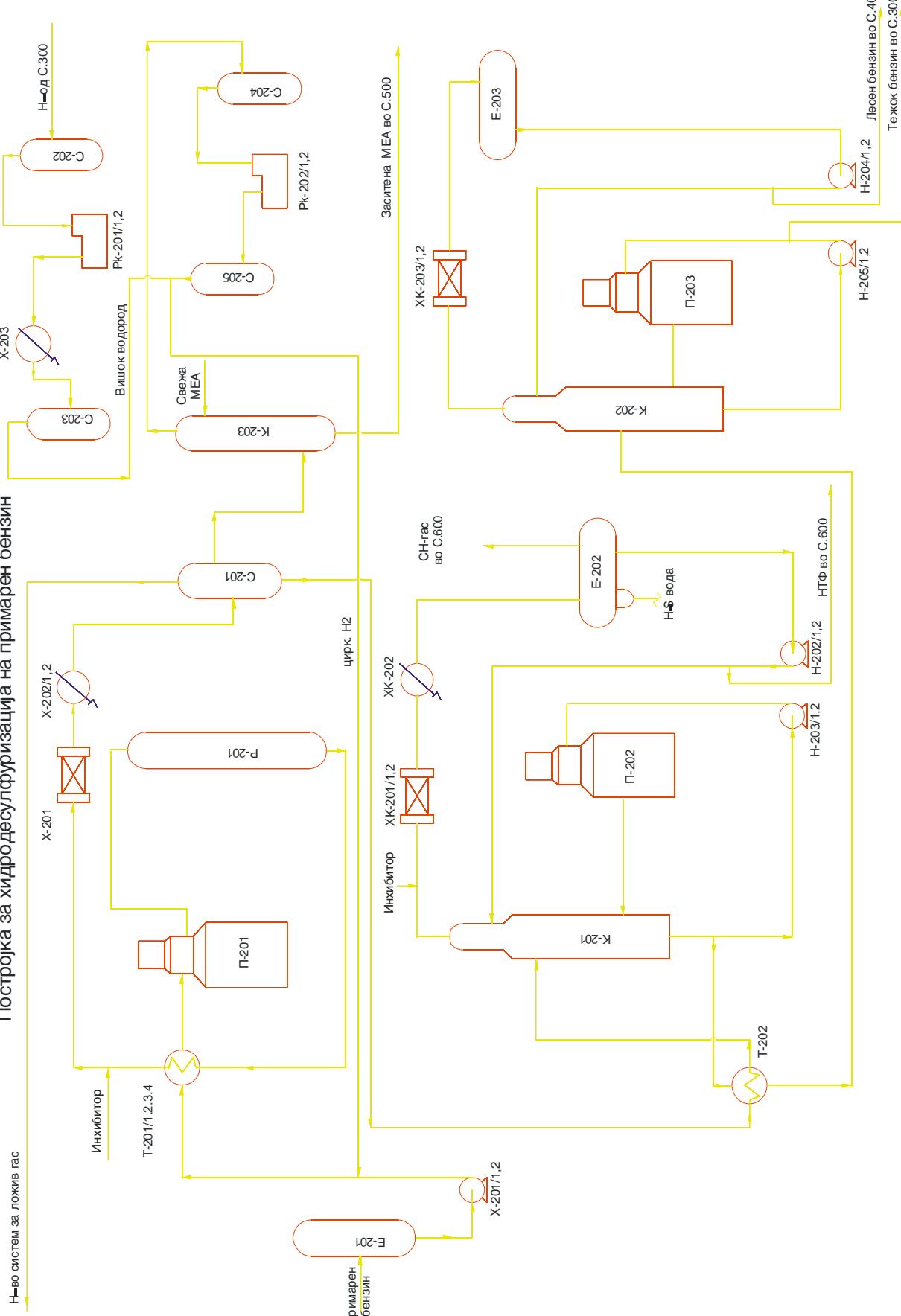


СКИЦА БР. 1 НАЗИВ НА ОБЈЕКТИ - ТИТУЛИ

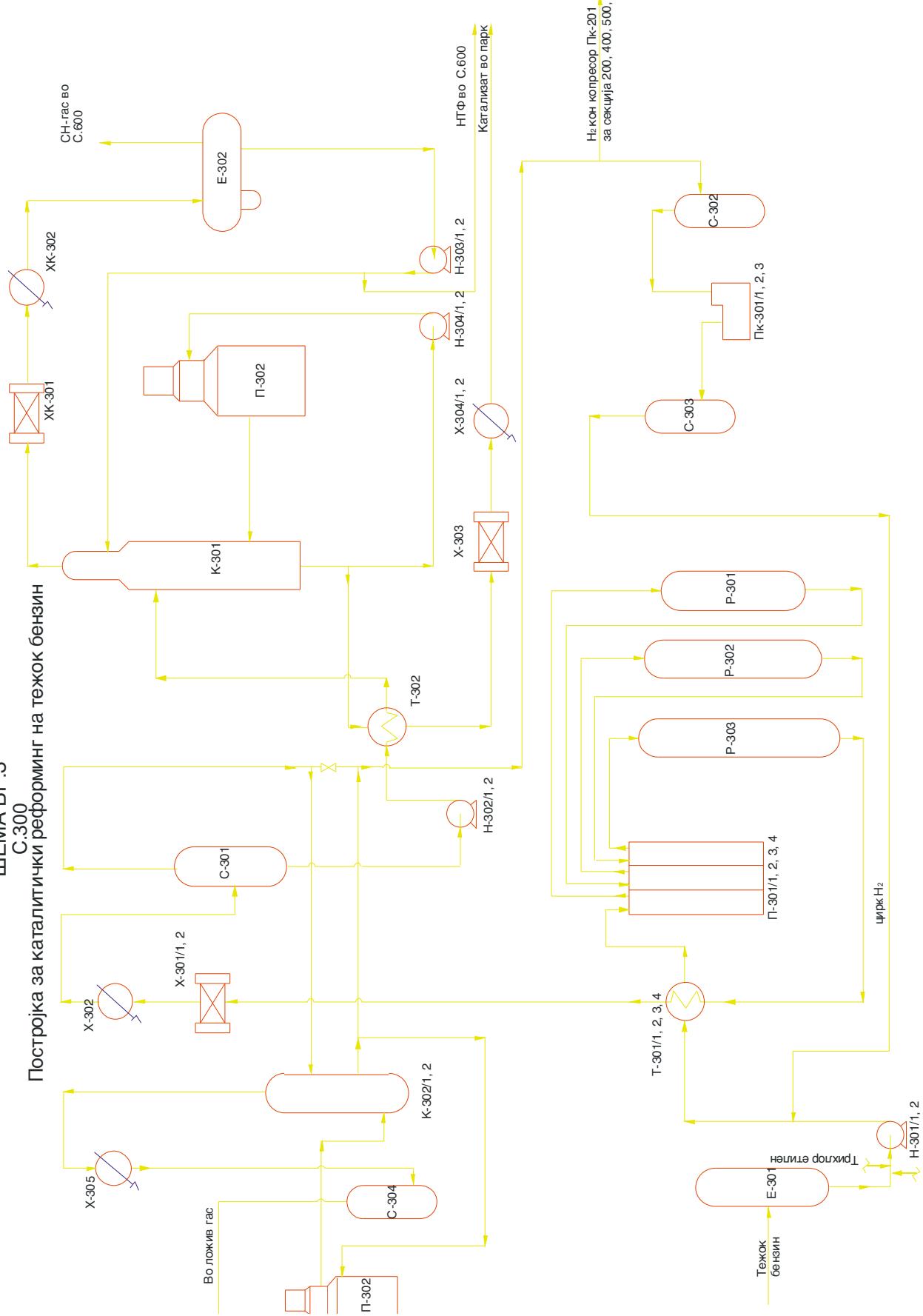
T-010	ПРОЦЕСНА ПОСТРОЙКА		
C100	АТМОСФЕРСКА ДЕСТИЛАЦИЈА		
C100	ХАДРОЛЕС/СУЛУР/УРГАЗИЦИЈА НА БЕНЗИН		
C300	РЕБОРМИНГ		
C400	ИЗОМЕРИЗАЦИЈА		
C500	ХАДРОЛЕС/ГУРУЗИЦИЈА НА ДИЗЕНИН ФРАКЦИИ		
C600	ОБРАБОТКА И ОРАКИОНЧАРЕ НА ГАСОВИ		
C700	РЕАГЕНСКА СТАНИЦА		
C800	ХАДРОЛЕС/СУЛУР/УРГАЗИЦИЈА НА ДИЗЕНИН ФРАКЦИИ		
C900	ИНСТИТАЦИЈА ЗА ПРЕЧУСТУВАЊЕ НА ТЕХНОЛОШКИ КИСЕЛО БАЗНИ ВОДА		
C1000	ПРОИЗВОДСТВО НА ТЕЧЕН СУЛУР		
T-011	АЗОТОНА СТАНИЦА		
T-012a	ЕТИЛМАЗИКАЛКА НА БЕНЗИН		
T-012b	ГАРДЕРСБИ		
T-012-2	РЕЗЕРВОАРИ ПРЕТОЧУВАЛИШТЕ ЗА Т.Е.О.		
T-020	РЕЗЕРВОАРИ ЗА СУРОВА НАФТА		
P-020-2	РЕЗЕРВОАР ЗА ТРИМАРЕН БЕНЗИН		
T-021	РЕЗЕРВОАРИ ЗА КАТАЛИЗАТ		
P-021-1,2	РЕЗЕРВОАР ЗА КАТАЛИЗАТ ЗА БЕЗОЛОВЕН БЕНЗИН		
T-021	РЕЗЕРВОАРИ ЗА ДИЗЕЛ		
P-021-5	РЕЗЕРВОАР ЗА БИМБ85		
T-022	РЕЗЕРВОАР ЗА МАЗУТ		
P-022-1,2,3	РЕЗЕРВОАРИ ЗА ДИЗЕЛ		
T-023	РЕЗЕРВОАР ЗА НАФТЕН ГАС		
P-023-1	РЕЗЕРВОАР ЗА ГОДУРГА/ПРОИЗВОДИ ОД ФРАКЦИЈА 240-300C		
P-023-2	РЕЗЕРВОАР ЗА КЕРОЗИН		
P-023-3	ЦЕНТРАЛНА ГУМПНА СТАНИЦА		
T-024	ГУМПНА СТАНИЦА ЗА ПОЛНЕЊЕ НА ТЕЧНИ ГАСОВИ		
P-024-1,2	ГУМПНА СТАНИЦА ЗА ПОЛУПРОИЗВОДИ И ТОРИВА		
P-024-3	ГУМПНА СТАНИЦА ЗА МЕШАНЕ РЕЗЕРВОАР ЗА ГИФТ/ШПИРТ		
T-025	ГУМПНА СТАНИЦА ЗА ОЧИВО - МАЗУТ		
P-025-1,2,3	ВОДОРОДНА СТАНИЦА ФАКЕЛ		
T-124	ПРЕТОВАРЕН ГУНКТ ЗА УТОВАР НА СВЕТЛИ НАФТЕНИ ПРОИЗВОДИ ВО ВАТСОН ЦИСТЕРНИ		
T-125	ПРЕТОВАРЕН ГУНКТ ЗА ИЗКОКСЕНИ И ПВ/70С		
T-126	ПРЕТОВАРЕН ГУНКТ ЗА УТОВАР НА СВЕТЛИ НАФТЕНИ ПРОИЗВОДИ ВО АВТО ЦИСТЕРНИ		
T-126A	ПРЕТОВАРЕН ГУНКТ ЗА ИСТОВАР НА ДЕРIVАТИИ СУРОВА НАФТА		
T-126A'	ПРЕТОВАРЕН ГУНКТ ЗА ИСТОВАР НА ДЕРIVАТИИ СУРОВА НАФТА		
T-126 B	АВТОПЛИМШТЕ ЗА КЕРОЗИН		
T-126 B'	АВТОПЛИМШТЕ ЗА КЕРОЗИН		
T-127	ПРЕТОВАРЕН ГУНКТ ЗА УТОВАР НА ТЕЧНИ ГАСОВИ ВО АВТО ЦИСТЕРНИ		
T-130	ПРЕТОВАРЕН ГУНКТ ЗА УТОВАР НА СУРВИ НАФТЕНИ ПРОИЗВОДИ ВО АВТО ЦИСТЕРНИ		
T-131	НАДВОГЕДСКИ ИНДУСТРИЈСКИ ЖЕЛЕЗНИЧКИ ЛИНИИСО РЕМЗА ГУМПНА СТАНИЦА ЗА СТАВИЛЗАЦИЈА НА ТАЛОГ ДЕКОМОНАРНА РАЗЛДНА КУЛА СИСТЕМ		
T-132	АВТО ВАТИ ЗА УТОВАР НА ТЕЧНИ СВЕТЛИ НАФТЕНИ ПРОИЗВОДИ		
T-133	Работни ПРОСТОРОИ		
T-134	Резервни ГУНКТ ЗА УТОВАР НА ТЕЧНИ ГАСОВИ		
T-159	ГУМПНА СТАНИЦА СВЕЖА ВОДА РЕЗЕРВОАР ЗА РЕЗЕРВНА И ПРОТИВПОЖАРНА ВОДА		
T-160	РЕЗЕРВОАР ЗА РЕЗЕРВНА САНИТАРНА ПИТКА ВОДА		
T-161	ДЕКОМОНАРНА РАЗЛДНА КУЛА		
T-170	ГУМПНА СТАНИЦА ЗА ФИЛТРИНГ НА СИСТЕМ СО ПРИЕМНИ КОМОРИ		
T-171	ЧЕТИРИКОМОРНА РАЗЛДНА КУЛА СИСТЕМ		
T-172	РЕЗЕРВОАР ЗА НЕЧИСТА ВОДА ОД ИСТИРНЯЕ ПЕСОЧНИ ДЕЛОНИ		
T-174	ОДДЕЛУВАНА НАФТА СИСТЕМ		
T-175	ГУНКТ ЗА СОБИРНА АТМОСФЕРСКА КАНАЛИЗАЦИЈА		
T-180	БАЗЕН ДО СЛУЧАЈА ЗА ЗАСТОЈ		
T-181	СОБИРАЧ НА ГАСОК		
T-182	ДРЕНажна шахта		
T-183	СОБИРАЧ НА НАФТА		
T-026	РЕЗЕРВОАРИ ЗА КЕРОЗИНСКА ФРАКЦИЈА		
P-026-1,2	РЕЗЕРВОАРИ ЗА ХИДРОТЕНІЗАТ		
P-026-3	РЕЗЕРВОАРИ ЗА ХИДРОТЕНІЗАТ		
T-028	РЕЗЕРВОАРИ ЗА ФРАКЦИЈА НК-180С		
P-028-1,2,3	РЕЗЕРВОАРИ ЗА ФРАКЦИЈА 240-300С		
T-029	РЕЗЕРВОАРИ ЗА ФРАКЦИЈА 300-350С		
P-029-1,2,3	РЕЗЕРВОАРИ ЗА ФРАКЦИЈА 300-350С		
T-030	РЕЗЕРВОАРИ ЗА ДИЗЕЛ		
P-030-1,2,3	РЕЗЕРВОАРИ ЗА МБ85		
P-030-4,6	РЕЗЕРВОАРИ ЗА БИМБ95		
P-030-5	РЕЗЕРВОАР ЗА МБ86		
T-031	РЕЗЕРВОАРИ ЗА ЕКСТРА ЛЕСНО		
P-031-1,6	РЕЗЕРВОАРИ ЗА ДИЗЕЛ		
P-031-2,3	РЕЗЕРВОАРИ ЗА ЕКСТРА МБ88		
P-031-4	РЕЗЕРВОАР ЗА МБ88		
T-032	РЕЗЕРВОАРИ ЗА МАЗУТ		
P-032-1,3,4	РЕЗЕРВОАРИ ЗА ДИЗЕЛ		
P-032-2	РЕЗЕРВОАРИ ЗА ДИЗЕЛ		
T-033	РЕЗЕРВОАРИ ЗА ТЕЧЕН НАФТЕН ГАС		
T-034	РЕЗЕРВОАРИ ЗА ГОДУРГА/ПРОИЗВОДИ ОД ФРАКЦИЈА 240-300C		
P-034-1	РЕЗЕРВОАР ЗА КЕРОЗИН		
P-034-2,3	ЦЕНТРАЛНА ГУМПНА СТАНИЦА		
T-050	ГУМПНА СТАНИЦА ЗА ПОЛНЕЊЕ НА ТЕЧНИ ГАСОВИ		
T-051	ГУМПНА СТАНИЦА ЗА ПОЛУПРОИЗВОДИ И ТОРИВА		
T-052	ГУМПНА СТАНИЦА ЗА МЕШАНЕ РЕЗЕРВОАРИ ЗА ГИФТ/ШПИРТ		
T-053	ГУМПНА СТАНИЦА ЗА МЕШАНЕ РЕЗЕРВОАРИ ЗА ОЧИВО - МАЗУТ		
T-060	ВОДОРОДНА СТАНИЦА		
T-062	ФАКЕЛ		
T-063	ЦЕНТРАЛНИ ЦЕВКОВИ И ГАСОВИ ВОДА		
T-064	РЕЗЕРВОАРИ ЗА ПРОТИВПОЖАРНА ВОДА		
T-070	ПРОТИВПОЖАРНА ВОДА		
T-070a	ПРИМЕНА НА РЕАГЕНСИ СО КОНДЕНЗАТОРСКА СТАНИЦА		
T-070b	МАТАЦИН ЗА ОПРЕМА И МАТЕРИЈАЛИ		
T-071a	СКЛАД ЗА ЛАБОРАТОРИСКИ МАТЕРИЈАЛ		
T-071b	ТЕХИЧКА ЗРАДА СО ГАРДЕРОБИ ЗА ПРОИЗВОДСТВО		
T-073	МАТАЦИН ЗА БОЛНІ		
T-074	ВОЗДУШНА КОМПРЕСОРСКА СТАНИЦА		
T-075	ПРИМЕНА НА РЕАГЕНСИ СО КОНДЕНЗАТОРСКА СТАНИЦА		
T-076	МАТАЦИН ЗА ОПРЕМА И МАТЕРИЈАЛИ		
T-077	ПУМПНА СТАНИЦА ЗА ГАСЕНЬ ПОЖАР СО ПЛЕНА		
T-078	ТЕХИЧКА ЗРАДА СО ГАРДЕРОБИ		
T-079	ТЕХИЧКА ЗРАДА СО ГАРДЕРОБИ		
T-080	ЦЕНТРАЛНА МАДИЧКА РАБОТИЛНИЦА ЗА ТЕКОВНО ОДРЖАВАЊЕ СО АДМИНИСТРАТИВНИ ПРОСТОРИИ		
T-080a	ПРОСТОРИИ ЗА ГРАДЖНО И КИП ОДРЖАВАЊЕ РАБОТИЛНИЦА		
T-081	РАБОТИЛНИЦА ЗА ТЕКОВНО ОДРЖАВАЊЕ НА ВНАТРЕШНИТЕ ПРОСТОРИИ СО АДМИНИСТРАТИВНИ ПРОСТОРИИ		
T-090	ТЕЛЦЕ - ГЛАВНА ЗГРАДА		
T-091	ГЛАВНА ТРАФОСТАЦИЈА 110/6 KV		
T-092	ОЈАК		
T-093	ПРИМЕНА НА ВОДА		
T-094	ПРИМЕНА НА МАСОИ		
T-100	ЕЛЕКТРО ПРОСТОРИЈА ПРИ РЕЗЕРВОАРСКИ ПАРК		
T-109	КОНДЕНЗАТОРСКА СТАНИЦА		
T-121	ПРИСТАПИ ПИШТА ОДРЖАВАЊЕ НА РАФИНЕРЈА ПРЕТОВАР ПЛУНКТ ЗА УТОВАР НА ТЕМНИИ		
T-123	ПРЕТОВАР ПЛУНКТ ЗА УТОВАР НА ТЕМНИИ		
T-184	ТАЛОЖНИК		
T-185	МЕШАЧНА РЕАГЕНСИ		
T-186	ФЛОТАТОР		
T-187	КОМОРДА ЗА МЕШАЧЕ		
T-188	АЕРОТЕНКСО ТАЛОЖНИЦИ		
T-189	МЕШАЧ ЧУЧУЛГИ		
T-190	КОНДАКТИР РЕЗЕРВОАРИ		
T-191	ДВОРЕДНИ РЕЗЕРВОАРИ		
T-192	ХЛОРИНА СТАНИЦА		
T-193	СОБИРАЧ НА НЕЧИСТА ВОДА (ТАЛОГ)		
T-194	РЕЗЕРВОАР ЗА СУЛФУРНО-БАЗНИ ОТПАДИ (СОЛЕНА ВОДА)		
T-195	СОБИРАЧНА ТАЛОГ		
T-196	ПУМПНА СТАНИЦА ЗА ПРИМЕНА НА РЕАГЕНСИ		
T-197	ПУМПНА СТАНИЦА ЗА ИНДУСТИРСКА ОТПАДНА ВОДА		
T-198	РЕЗЕРВОАР ЗА ИНДУСТИРСКИ САНТАРНО ОТПАДИ ВОДИ		
T-199	РЕЗЕРВОАР ЗА АТМОСФЕРСКИ ОТПАДИ ВОДИ		
T-200	ВЕНТУРИОЛК		
T-201	ПОРТИРНИЦА		
T-202	ПРЕТОВАР ЗА ОВОЦУВАЊЕ		
T-203	ПЕЧИСТИТЕНИ ВОДИ		
T-204	АЕРОТЕНК ЗА СТАБИЛИЗАЦИЈА НА ТАЛОГ		
T-205	ПРЕДКОМОРА ЗА АТМОСФЕРСКИ ВОДИ		
T-206	ВОДОМОР ПОДОЛГИ		
T-207	ГЕРДЕРОБИ		
T-208	ПОРТИРНИЦА		
T-209	АДМИНИСТРАТИВНА ЗГРАДА		
K1-80b	ЦАХАТА ЗА ОТПАДНА ВОДА СОПУТУВА		
K1-81	ЦАХАТА ЗА ОТПАДНА ВОДА СОПУТУВА ДРЕНажна шахта		
T-183	СОБИРАЧ НА НАФТА		



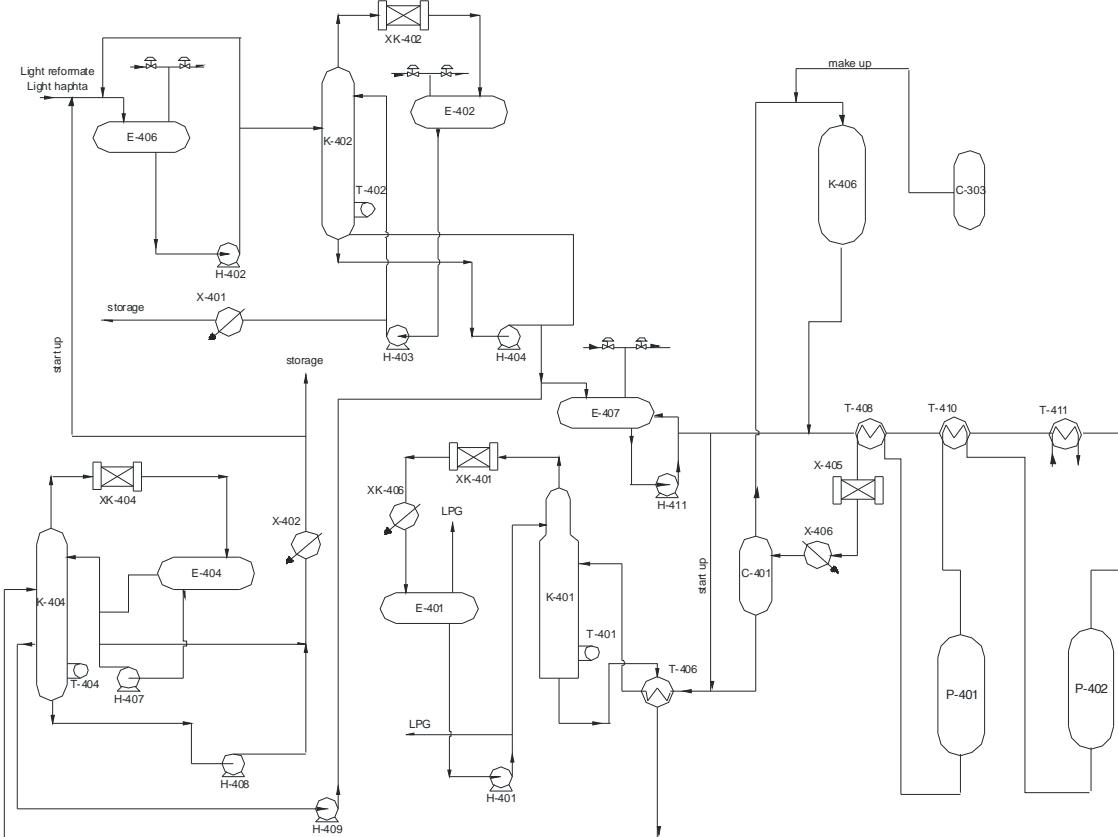
**ШЕМА БР.2
С.200**
Постројка за хидродесулфуризација на примарен бензин



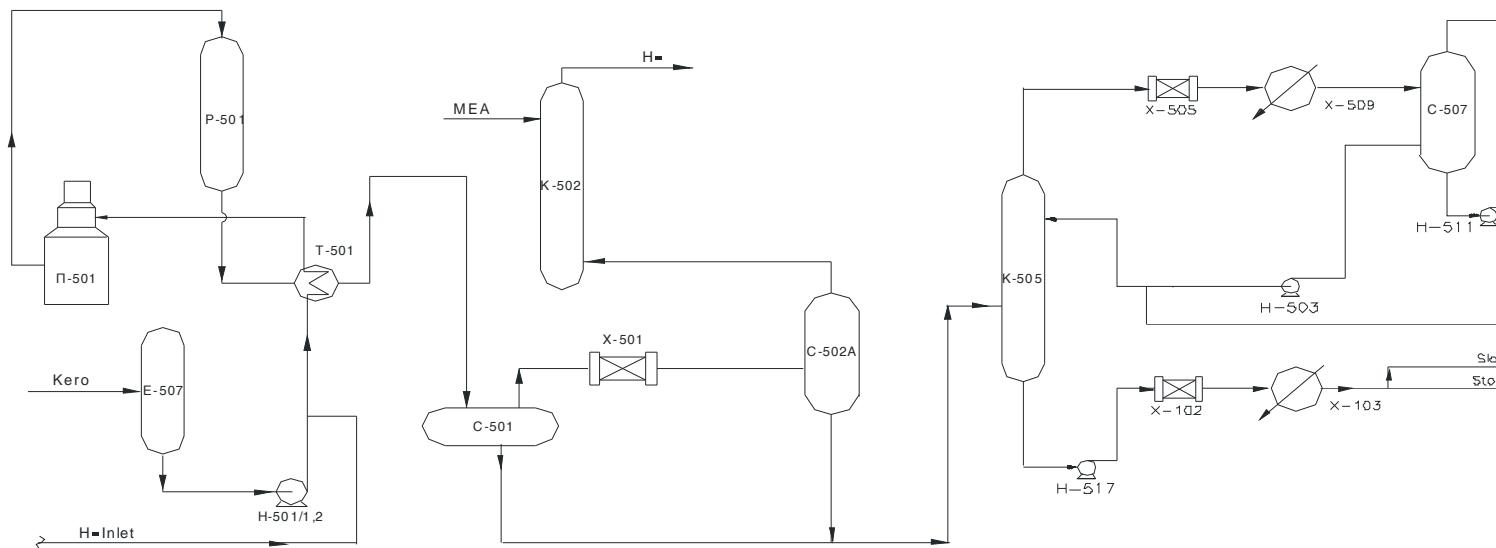
ШЕМА БР.3
С.300
Постројка за каталитички реформинг на тежок бензин



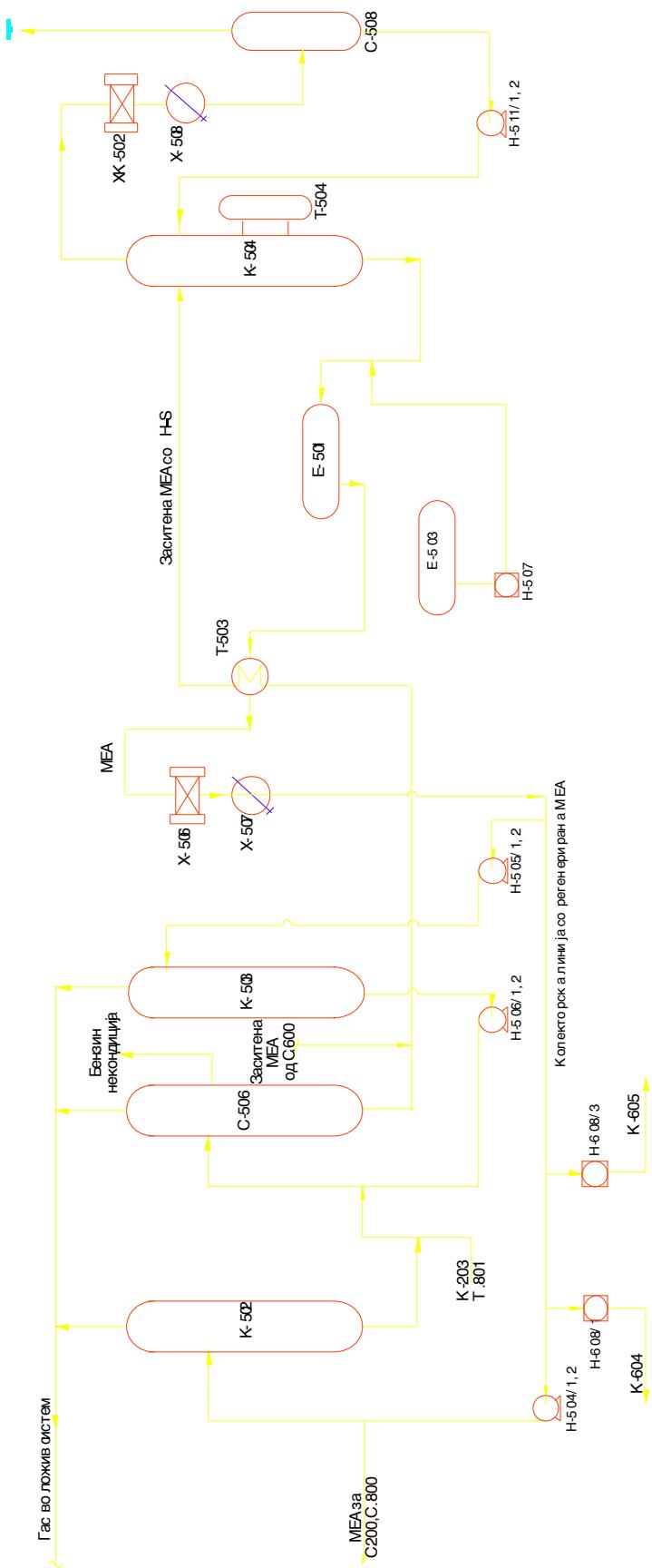
ШЕМА БР.4
C.400
Постројка за изомеризација на лесни бензини



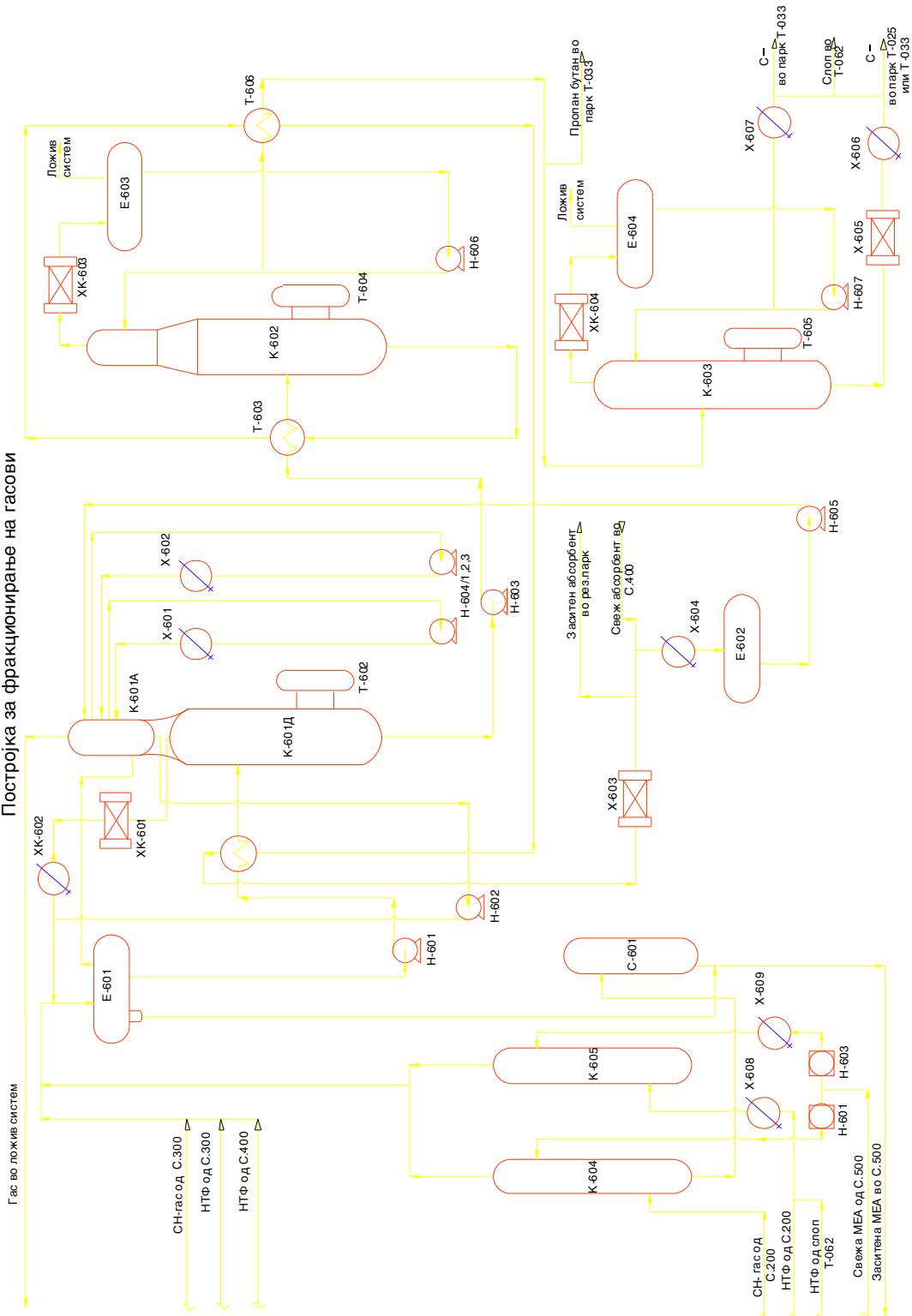
ШЕМА БР.5
C.500
Постројка за хидродесулфуризација на керозин



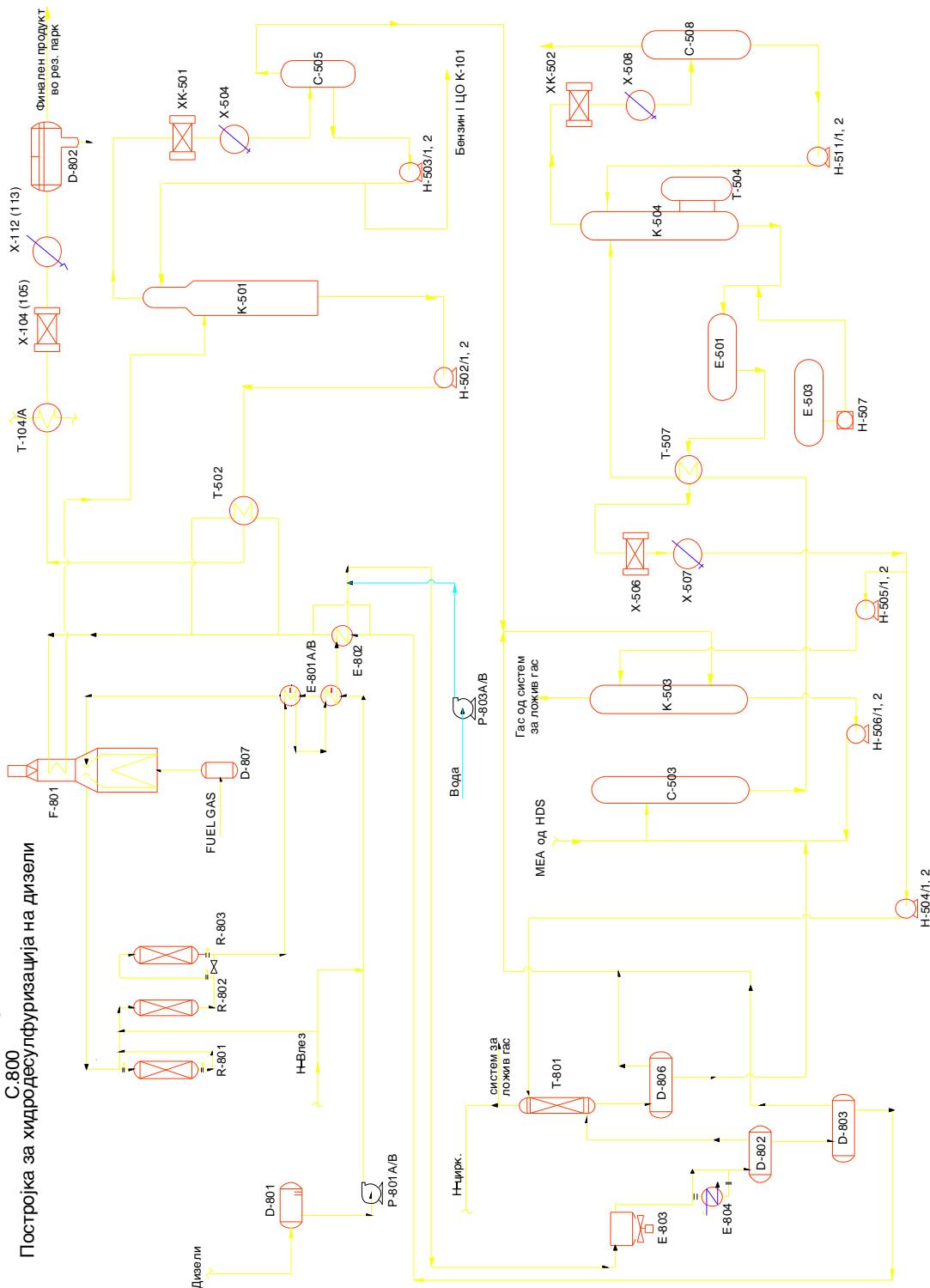
ШЕМА БР.6
C.500
Пистријајка за регенерација на моногетаноламин



ШЕМА БР.7
С.600
 Постројка за фракционирање на гасови



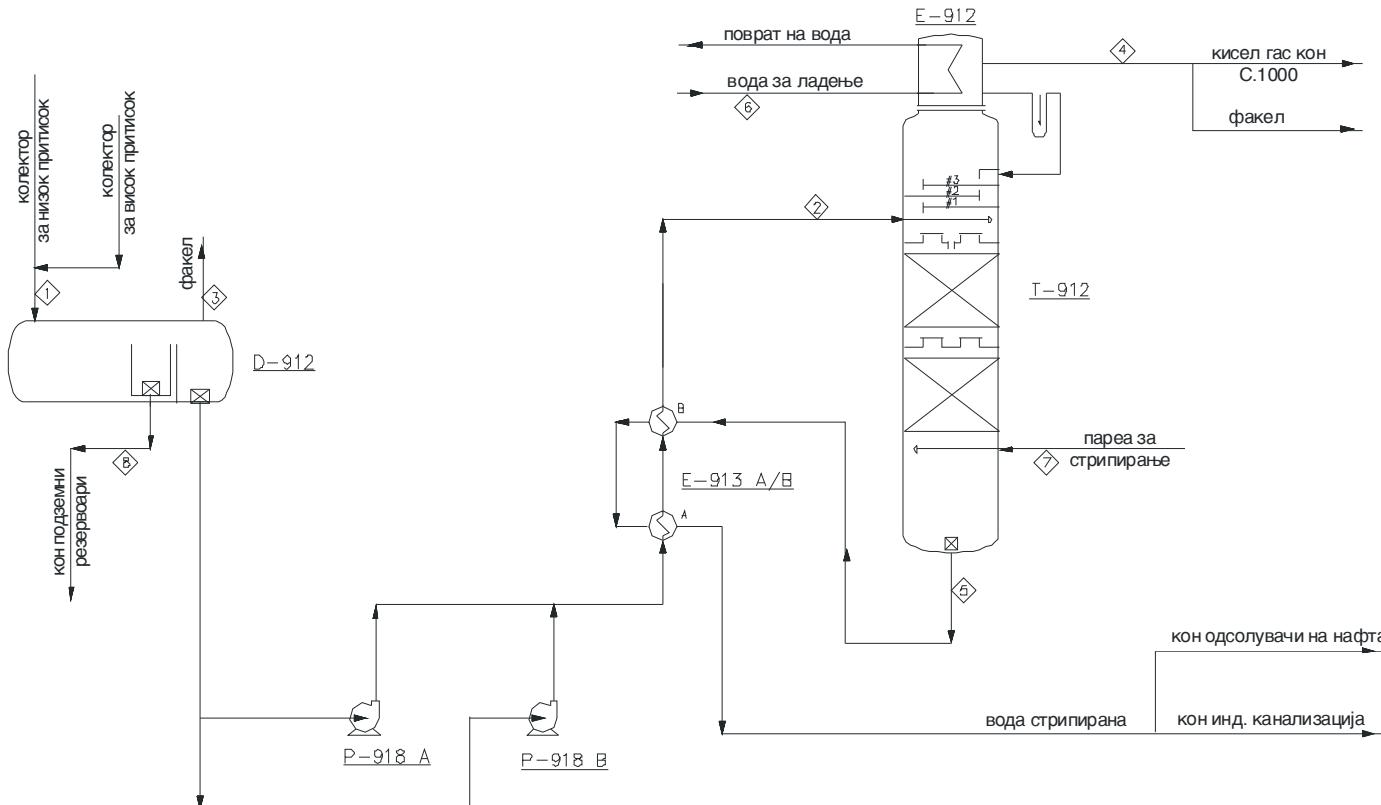
ШЕМА БР.8
С 800
Постројка за хидродесулфуризација на дизели



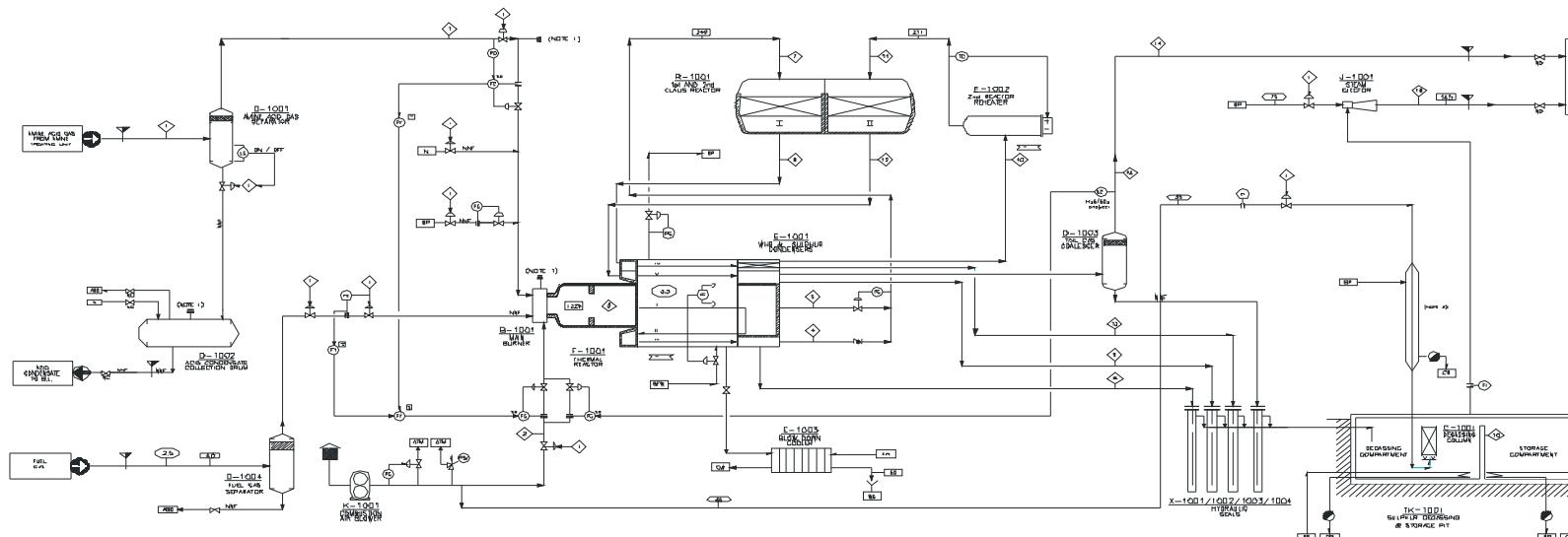
ШЕМА БР.9

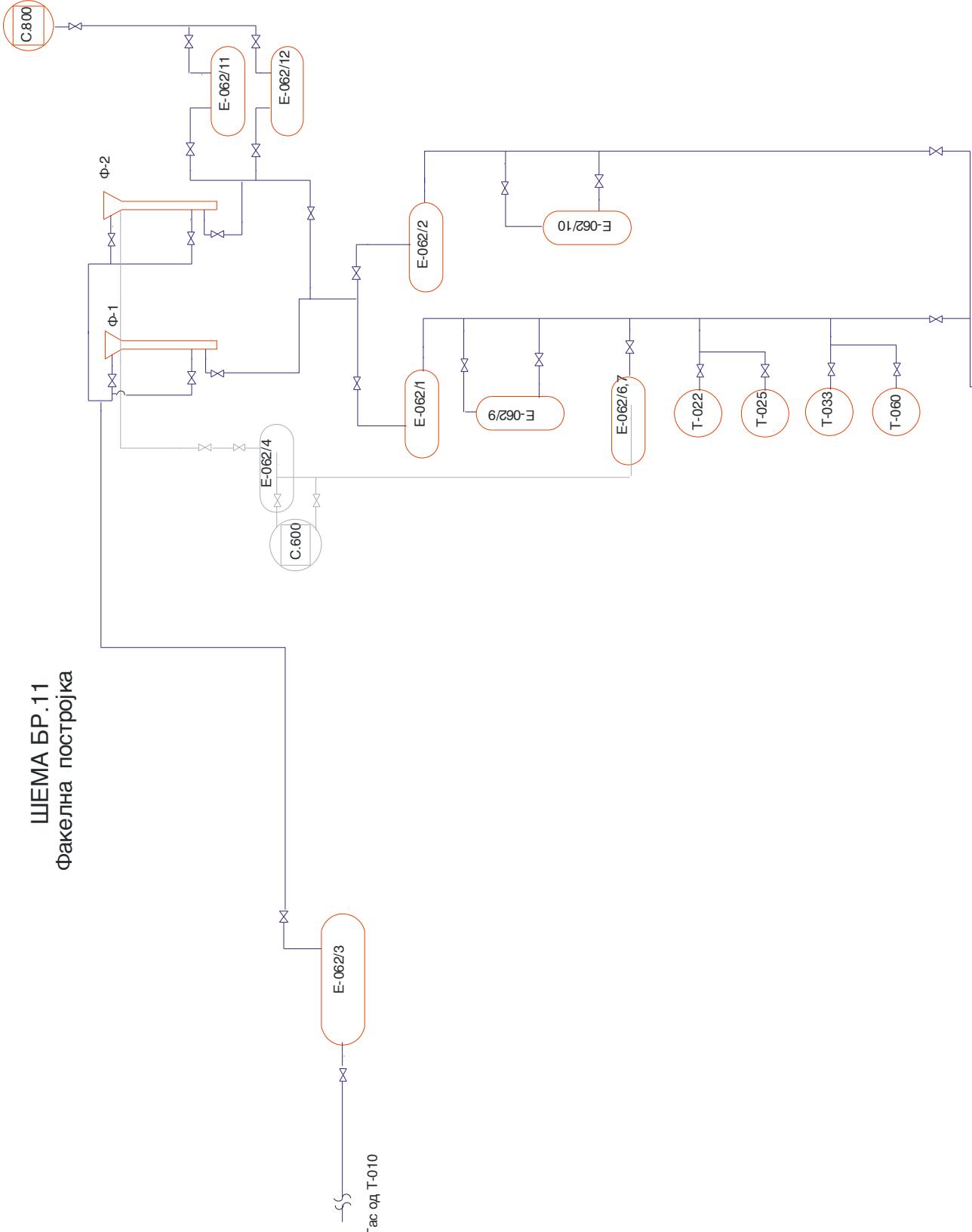
С.900

Инсталација за пречистување на кисело-базни води

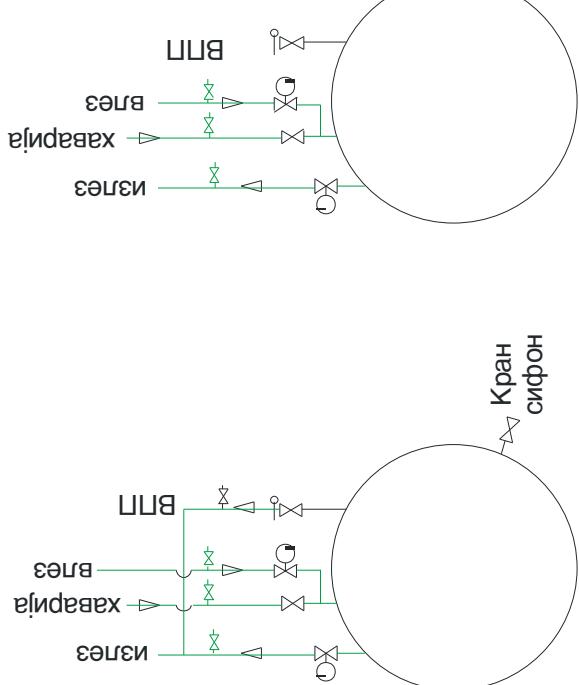


ШЕМА БР.10
С.1000
Постројка за производство на течен суфур

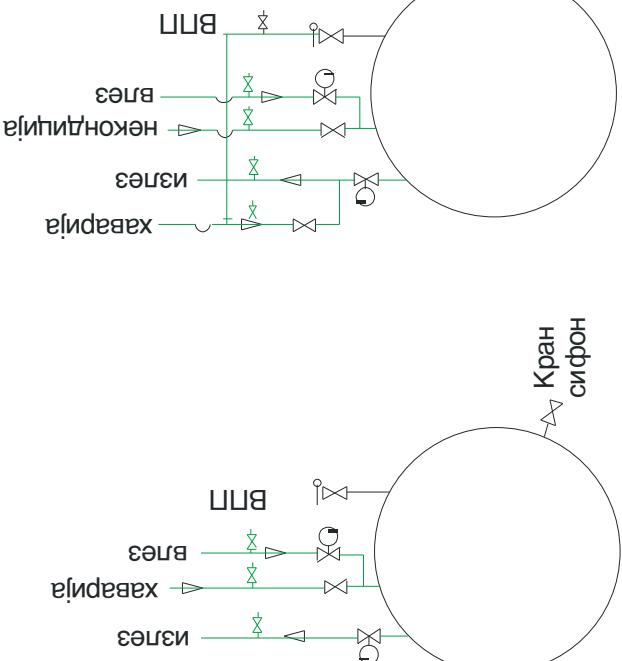




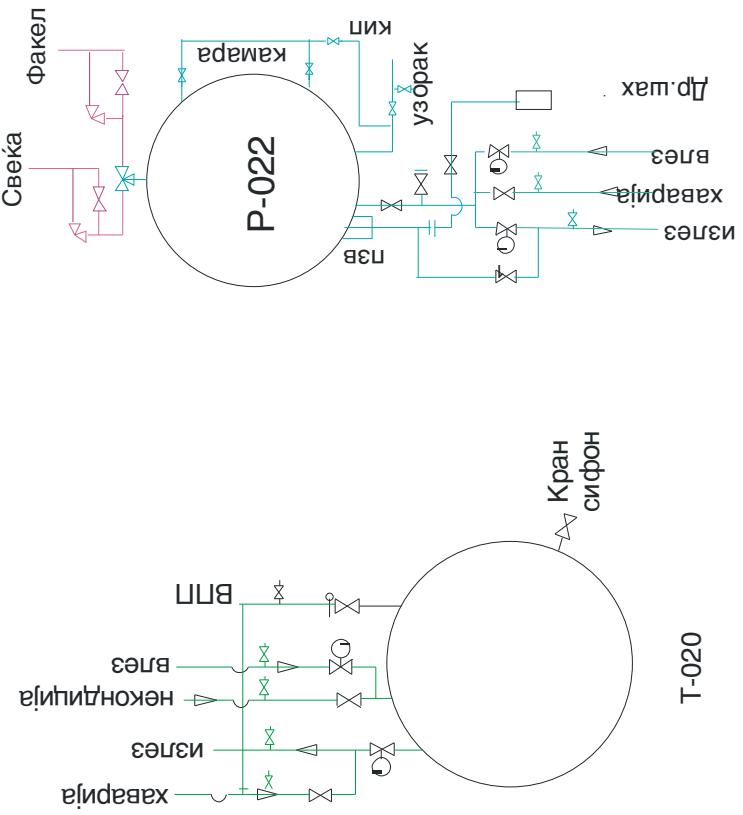
ШЕМА БР.12
Поврзаност на резервоари со линии во резервоарски парк на Рафинерија



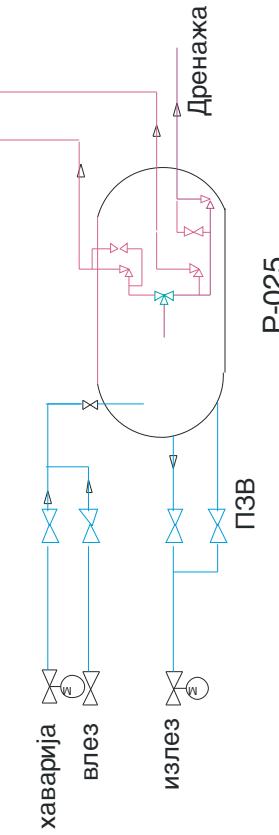
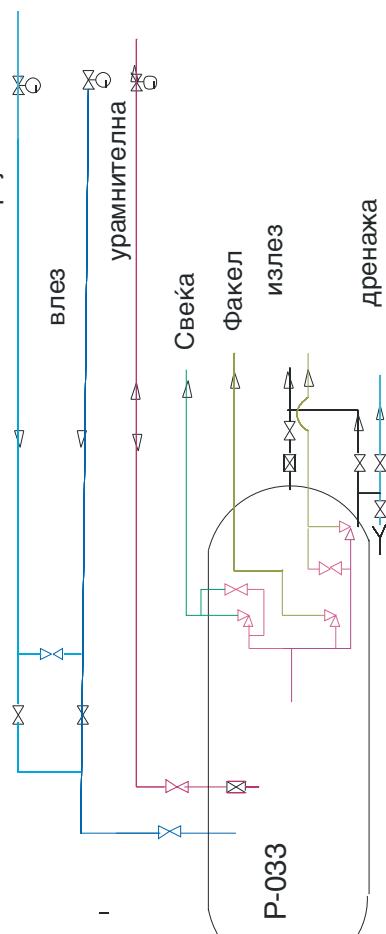
Т-021,023,029,032 и 054



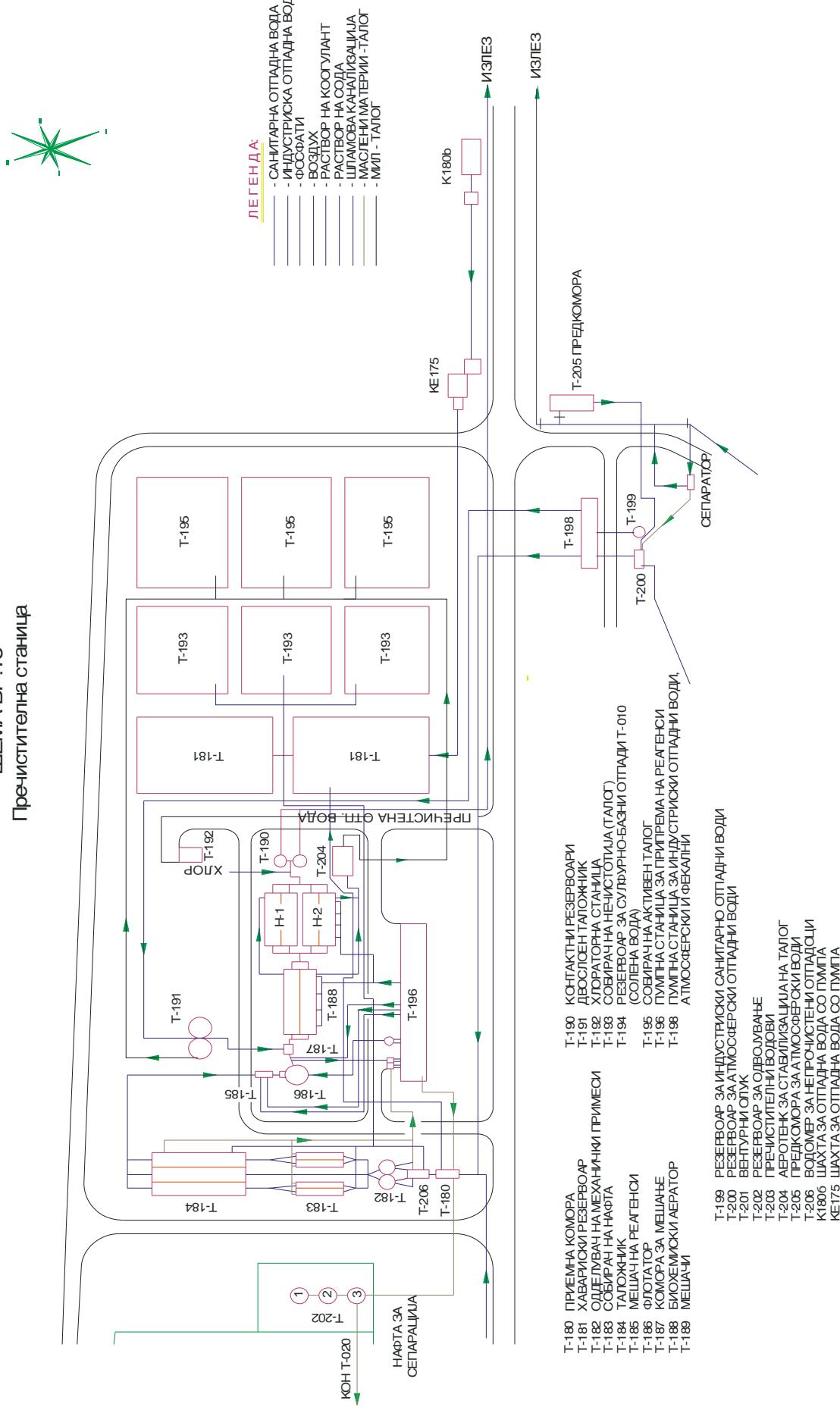
T-020



T-033



ШЕМА БР. 13 Пречистителна станица



ШЕМА БР. 11
Пречистителна станица

