

ΟΔΗΓΟΣ
ΜΗΧΑΝΗΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΗΣ
ΚΑΥΣΕΩΣ SULZER

ΙΣΤΟΡΙΚΗ ΑΝΑΔΡΟΜΗ

ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΠΡΩΤΟ

ΙΣΤΟΡΙΚΗ ΑΝΑΔΡΟΜΗ

Κατά τα τελευταία 76 χρόνια άποτε τής ίδρυσεως των SULZER, DIESEL Μηχανών, έχει παρουσιασθεί μία έκπληκτη κατάσταση σύγχρονη μηχανή το 1897, έφτιασε στη δίχρονη μηχανή το 1905, με ένα ειδικό πλεονέκτημα για την έποχή του, ή θυμοδύναμης είχε διπλασισθεί. Οι πρώτες δίχρονες μηχανές έχουν μανομετρή Σάρωση, με βαλβίδες άτρος ελασματικής στο κάλλυμα του κυλίνδρου.

Στα 1898 ή πρώτη ημέρα της WINTERTEILIGUP της Ελβετίας, λύπη ήταν μία ινοκύλινδρη μηχανή με 260 πιν. όροφο (διάδρομο) με θυμοδύναμη 20 bhp και 410 πιν. στρακό (διάδρομο) με θυμοδύναμη 20 bhp και 180 ΡΕΒ πιν. Αυτό σημαίνει ότι η πίεση ήταν 6,2 kg/cm², ταχύτης λιμήδους 2,18 m/s.

Άξιζει λοιπόν να ανησυχηθεί διπλήρεται Ναυτικές Μηχανές, με συνήθεις διπλασιάσεις δύοποι 4000 bhp άνω κύλινδρο. Διπλαδό 200 φορές περισσότερη θυμοδύναμη από τότε. Ένα πανεχείλιο από το 1915 μέχρι το τέλος του 1930, κατασκευασθηκαν μηχανές με διαμέτρους των 600, 680, 760 και 920 πιν. Στις δύχες τού 1940 δύο τύποι παρουσιάσθηκαν οι SD 72 και SD 60 με 720 και 600 πιν. όροφο. Αυτοί οι τύποι διατηρήθηκαν στην άγορά χωρίς μεταστολές για 16 χρόνια. Το 1956 μία νέα περίοδος άναπτυξης άρχισε, με τη θυμοδύναμη των «στροβιλοφυσιτήρων» (Superchargers) αύξανεται ή τελική θυμοδύναμη της μηχανής. Αρχίζοντας με τόν θερμοδυναμικό κύκλο, έσσερεται βασικοί γράφοι άναπτυξης έξερενηθηκαν.

- Τετράχρονη μηχανή χωρίς 'Υπεριπλήρωση
(Supercharging) — 4 στρακοί
- Διχρονή μηχανή χωρίς 'Υπεριπλήρωση
(Supercharging) — 2 στρακοί
- Τετράχρονη με 'Υπεριπλήρωση
(Supercharged — 4 στρακοί)
- Διχρονή με 'Υπεριπλήρωση
(Supercharging) — 2 στρακοί

Οι αναπτυξές αυτές συζητήθηκαν και επίμερον σε ζηφαρμογή με την παραπάνω σειρά. Και οι ιστορείς τύποι χρησιμοποιούνται μέχρι σήμερα.

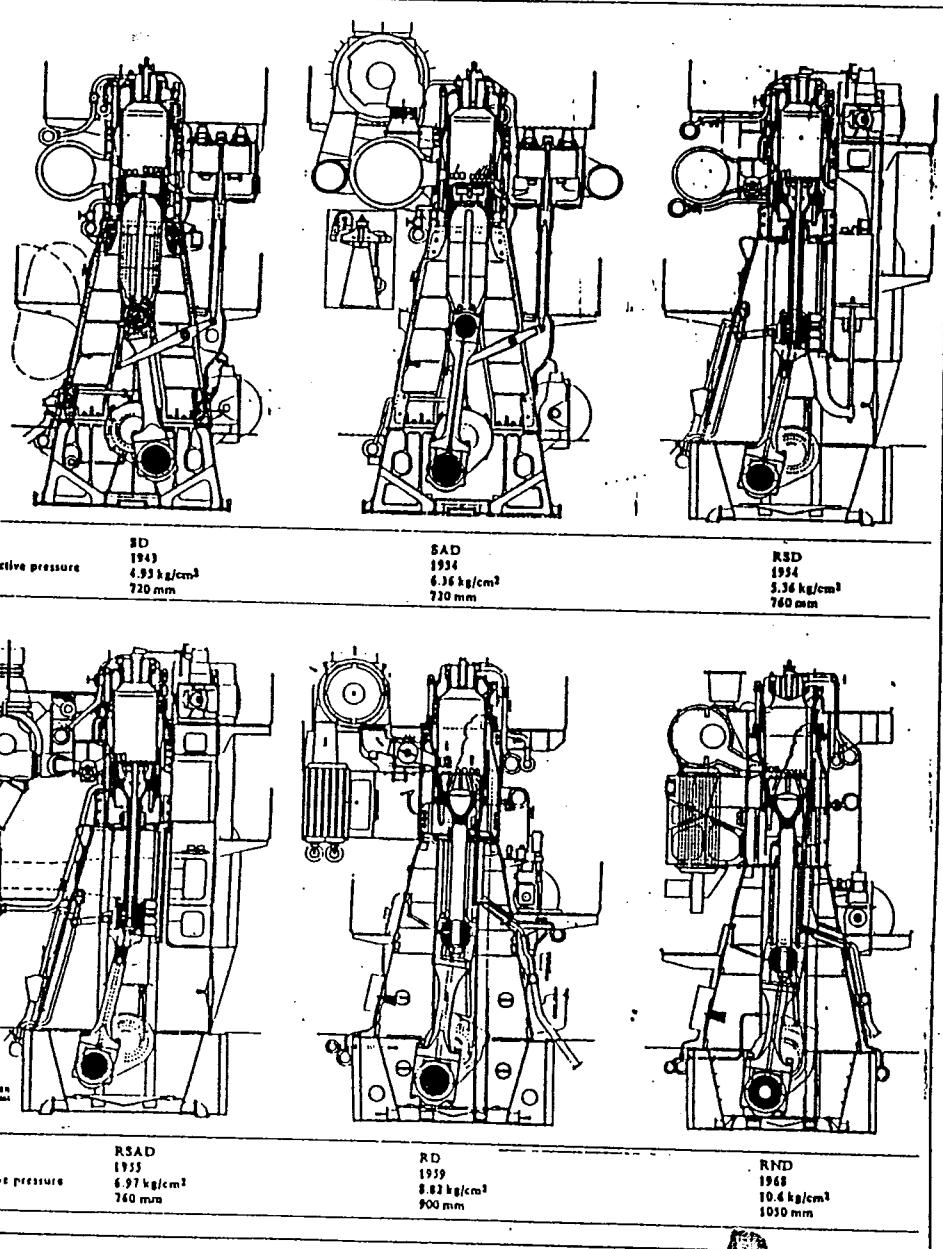
Κατάστασης από πορείαθρον, αυγκρίνοντας παραπροσμέρια μία διαμάχη για τις 4/χρονες και 2/χρονες μηχανές. Το 1904 η SULZER έχει την πρώτη δικύλινδρη - τετράχρονη μηχανή των 40 bhp, διπού και την τοποθετείσει σε ένα αλοιφή από Λιμνή της Γενεύης (Ναυτικό Μουσείο Λουκέρνης). Το 1905 είχε την πρώτη 2/χρονη αναπτυρεφθυνη μηχανή, έπισημη για δυοκίρις. Η ανάφορη λοιπόν να χρησιμοποιήσει 2/χρονη μηχανή για ναυτική χρήση άποτε την SULZER το 1905, άλλα για πολλά χράνια ή έρευνα αύτη διποτύχανε λόγω της μεγάλης χρήσης των 4/χρονων μηχανών από διλλούς κατασκευαστές. Άλλα διώρας ή έρευνα απέδειξε δργότερα, διπού οι κατασκευαστές έφθασαν τημπατικά στην χρησιμοποίηση των 2/χρονων, διπού πρόκειται για μεγάλες Diesel μηχανές. Μερικά χρόνια δργότερα παρουσιάσθηκαν μηχανές με Στροβιλητή Σάρωση, ιματισμούμενη με βαλβίδες τοποθετημένες στο κάλλυμα του κυλίνδρου (Fig. 1). Τι τόπου τύπου μηχανής ή άλλωγει τών καπασιτεριών έλλεγχεται με έμφιλο άποτε μόνο του, χωρίς την ανάγκη βαλβίδων ελασματικής και έσογγαγής.

Άποτε τότε μέχρι σήμερα οι SULZER μηχανές πραγματοποίησαν μία άλματαδίη άνα πιεσή και επιχειρήσεις κανοναρικά συστήματα, με τούς τόπους, τών ΗΠΑ και ΗΝΔ μηχανών, ιμιάνοντας απόν ιερείτερο τύπο, την σειρά των ΡΤΔ, τών υπεριεγόη τύπων διαδρομής έμφιλου, διώρας δυνητάζεται (Superlong-stroke).

ΒΙΒΛΙΟΓΡΑΦΙΑ

1. SULZER INSTRUCTIONS BOOKS RND-RNDM-RTA
2. INSTALLATION ASPECTS OF FOUR-FIVE AND SIX CYLINDER TWO-STROKE SULZER ENGINES (BY P. SCHNEIDER)
3. FURTHER SHIPBOARD EXPERIENCE WITH FUEL CLEANING SYSTEMS (BY G.J. HELLINGMANN, S. MARROW)
4. ENGINE INTEGRATED PIO FOR SULZER RTA ENGINES (BY W. WELLE)
5. INSTALLATION ASPECTS OF THE NEW SULZER RTA SUPERLONG STROKE (BY P. SCHNEIDER)
6. GENERAL TECHNICAL DATA FOR RTA DIESEL ENGINES
7. SIPWA SYSTEM (BY G.J. HELLINGMAN)
8. DEVELOPMENT AND TEST RUN OF THE RN...M ENGINES (SULZER TECHN. REVUE)
9. STANDARD BRIDGE CONTROL SYSTEM SIIC7 (SULZER TECHN. REVUE)
10. INSTRUMENTATION AND CONTROL SYSTEMS
11. CENTRIFUGAL PUMPS FOR THE COOLING SYSTEM (SULZER TECHN. REVUE)
12. TREATMENT OF COOLING WATER FOR DIESEL ENGINE (SULZER TECHN. INFORMATION)

Fig. 1



ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΔΕΥΤΕΡΟ

2.1 ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΤΗΣ ΜΗΧΑΝΗΣ

Ο περισσότερο γνωστός τύπος της SULZER είναι ο RND-M. Αύτός διάφορος είναι όπλης ένέργειας, άναστρειφόρενος, 2/χρονος, συνδεόμενος όπου εύθετας με την προπόλλα. Επίσης η μηχανή έχει ύπερπλήρωση και λειτουργεί με έγκαρπο σύστημα σάρωσης.

Ένας διλος τύπος είναι ο RNF-M διοικούς είναι ίδιος με τόν RND-M άλλα χριστι- μοποιείται για ήλεκτρομηχανές και έπομενως δύνη είναι άναστρειφόρενος. Η βάση της μηχανής και οι κολώνες άποτελούν κύρια μεριά του στροφολογιαλάρου και ενώνονται με τά χιτώνια των κυλινδρών με την βοήθεια έντατήρων. Με αύτό τόν τρόπο ύπόρχει μία πρόσθετη βοήθεια, για την άνακούφιση της μηχανής άπο της τάσεις, που δημιουργούνται άπο τα άρια. Τα άρια άπο δλους τους κυλινδρους, παιρνούν κατ' εύθειαν, διά μέσου των θυρίδων έξαγωγής, μέσα στόν δχετό έξαγωγής. Έδω πρέπει νά παρατηρηθεί δια κατά τή διάρκεια της λειτουργίας της μηχανής, μέσα στόν δχετό έξαγωγής διατηρείται μία σταθερή πίεση. Σε αύτο φυσικά συντελεί και ή χρησιμοποίηση των στροβιλοφυματή- ρων, οι διοικού και αύτοι λειτουργούν με ένα σταθερό υπότημα πίεσης και εύρισκονται τοποθετημένοι στήν καρυφή του ουλλέκτου άρρος σάρωσης. Έδω πρέπει νά γίνει μία έπειζηγμα, με τό τι έννοομε διαν χρησιμοποιούμε τόν δρό, «σταθερό υπότημα πίεσης». Με αύτό τό σύστημα τα άρια της έξαγωγής μεταφέρονται σε έναν κοινό ουλ- λέκτη άπο δημοποιούν μία μεγαλύτερη ώθησηκή ένέργεια με μία πάνια σταθερή πίεση. Όσο δέ η ταχύτητα της μηχανής αυξάνεται, η σταθερή πίεση που εύρισκεται μέσα στά άρια δίνει μία ένέργεια ή διυια συζάνεται και δημιουργεί μία αύξηση στόν δύκο των διερίων έξαγωγής. Κατ' πάνταν τόν τρόπο έχουμε τελικώς μία πιο έπιλουστημένη πιεστήρια διάρο ή αρχική.

Η φύση γίνεται με γλυκό νερό ιδιαίτερα δια στά χιτώνια των κυλινδρών, από καλύμματα των κυλινδρών, και στίς βαλβίδες ένχυσεως και ουίσιου.

Ο ώστικός τριβέας, δη μηχανισμός στρέψης της μηχανής «κρίκος» και δι σφόδρου, λας εύρισκονται στό πίσω μέρος της μηχανής, ένω οι άντλιες λοδιού και νέραυ, κινούνται αύτοντας άπο την μηχανή με ήλεγτρικούς κινητήρες. Συνήθως οι άντλιες καυσίμου ότι διει της SULZER βρίσκονται στόν μεσαία διάδρομο της μηχανής. Ο έκκεντραφόρος δίσνας των άντλιων ένγχυσεως καυσίμου κινείται με γραγάδια. Η ταπετηρηση των αύτοματημάνων περιλαμβάνει δια τά άπαρατητα δργανα για την παρακολούθηση της μηχανής. Όλες οι βαλβίδες για τόν έλεγχο και την έπιβλεψη της μηχανής τοποθετούνται στήν κανάλια των αύτοματημάνων ή δημοποιείται στήν συνέχεια συνδέεται με την μηχανή. Τό σύστημα έλεγχου της μηχανής σχεδιάζεται με τέτοιο τρόπο, έτσι ώστε κάθε στιγμή να μπορεί να συνδεθεί με ένα σύντημα έλεγχου γέφυρας.

Γενικώς ή σειρά RN...M των SULZER έχει κρατήσει της άκροιας άρχες οιοθερές σε κάθε τύπο μηχανής:

- Σύστημα ύπερπλήρωσης Σταθερής πίεσης.
- Καρμπολιτό Σύστημα Σάρωσης.
- Ψύξη Κεφαλής έμβολου με τό νερό.
- Αύτοματημάνη μηχανής.

*Έχει δημια βελτιώσει τά άκροια στή σειρά των RN...M:

- Κάλυμμα κυλινδρου άποτελούμενο άπο ένα μόνο τμήμα.
- Νέο βελτιώμενο Όλαμπο καύσεως.
- Νέα σχεδίαση τά την έχουμε τον καύσιμου.
- Βελτιώμενη στήνη μηχανής λίπανσης κυλινδρου.

- Βελτιωμένο ζητισμό με καλύτερη συμπεριφορά κατά την λειτουργία του.
- Μεγαλύτερη άποδοση τών ατροβυλοπλιγρωτών.
- Σύστημα καθαρισμού για τα ψυγεία άέρος.
- Χρησιμοποίηση Διοχωριστών.
- Σταθερές συνδεσίες για τις δυνατές τοποθετήσεις σε διάφορα σημεία της μηχανής δργάνων για μετρήσεις και διαγνώσεις.

ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑ ΤΗΣ ΜΗΧΑΝΗΣ

2.2 ΟΔΗΓΙΕΣ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑΣ

Η λειτουργία της μηχανής δύναται να ξεκινήσει πρότοις νά βεβαιωθεί, διτά δυνητικές WOODWARD, οι τεντεζίες έλασου καυσίμου, είναι σε μία κανονική διάταξη. Παρ' όλα αύτά είναι άποραίτηρο νά γίνονται δριαμένοι έλεγχοι πρίν κινήσουμε την μηχανή.

1. Έλεγχος έάν το σύντηγμα άέρος ξεναρχηστής της μηχανής είναι άνοικτό, έάν δικρικός είναι άποσυνδεδεμένος και άσφαλισμένος, έάν ή αύτόματη βαλβίδα διακόψιμες άέρος έναρξεως βρίσκεται στή θέση «auto start». Τέλος δύναται να μοχλός ταχύτητος βρίσκεται σε μία ικανοποιητική θέση γιά την ξεναρχηστής μηχανής.
2. Ένα συνεχέις πίεζουμε το κομμίτο ξεναρχηστής και ή μηχανή έκκινει.
3. Τώρα ή μηχανή πρέπει να λειτουργεί κανονικά, και μπορούμε να ρυθμίσουμε την τοχύτητά της. Μετά άπολα λόγω χρονικό διάστημα πρέπει να έλεγχουμε, τις πιέσεις, και έάν υπάρχει διαφορά πρέπει νά διορθωθούν. Ιδίος έλεγχος πρέπει να γίνει και γιά τις θερμοκρασίες καθώς και τους ατροβυλοφυσητήρες (turbo chargers). Ιδιαίτερα γιά τους ατροβυλοφυσητήρες πρέπει νά έλεγχθεί ή ταχύτητα πίεσης άέρος ασύρωτης και θερμοκρασίας άέρος έξαγωγής πρίν την τουρμπίνα.

4. Ένας άλλος έλεγχος που πρέπει να γίνει είναι αύτός των βαλβίδων, τούμ συστήματος φλέγης και λίπανσης, γιά την κανονική τους θέση. Δηλαδή πρέπει κατά την λειτουργία της μηχανής οι βαλβίδες είσαγωγής και έξαγωγής του συστήματος λίπανσης και υδατος ψύξης να είναι άνοικτές στό full. Έάν δύναται παρατηρηθεί κάποια δαυνήθιστη οδηγήση ή μειωση της θερμοκρασίας υπό κάποια έξοδο, ή έπαναφορά από κανονικά δρια πρέπει να γίνει σταδιακά, διότι ή άποτομή άλλαγη στή θερμοκρασία μπορεί νά προκαλέσει προβλήματα, διφειρόδεμα από πρόσθετες θερμικές τάσεις των μετάλλων.

5. Έπιλος οι θερμοκρασίες έξαγωγής καυσαερίων στούς κυλινδρούς πρέπει να συγκρίνονται με τις άντιστοιχες αύτών κατά τις δοκιμές από έργοστάσιο. Έάν υπάρχουν διαφορές πρέπει νά βεβαιωθεί ή αιτία και νά διορθωθεί. Η καύση μπορεί να έλεγχθεί παρατηρώντας τό χρώμα των κουσαερίων. Η θερμοκρασία άέρος ασύρωτης πρέπει να διατηρείται από αταθερά ηπιέσιδα μετά φυσικά άπο την ψύξη αύτού άπο τα ψυγεία (air-coolers).

Θεωρητικά βέβαια ή θερμοκρασία άέρος ασύρωτης πρέπει νό διατηρείται χαμηλή, διότι η ψηλή θερμοκρασίες στή ασύρωτη θά προκαλέσουν μία μείωση του άέρος στούς κυλινδρούς, τό δύναται οιμιανεί αύξηση στή κοτανάλωση του καυσίμου και αύξηση της θερμοκρασίας έξαγωγής. Ένα τούτοις ή θερμοκρασία δύναται πρέπει να είναι δημιούς και πολύ χαμηλή, διότι τότε θά έχουμε αυτομάτων (αυτοδιάλιτον). Έάν υπάρχει αύτό τότε θά πρέπει να αύξησουμε λόγω της θερμοκρασία άέρος μετά τό ψυγεία άέρος (air-coolers). Προσαπιθώντας δύναται πρέπει νά βρούμε τό ηπιότητό δριο της θερμοκρασίας.

6. Ένα δύλο θέμια που πρέπει να προσεχθεί κατά την λειτουργία της μηχανής είναι τό καύσιμο (αύτό θά άναπτυχθεί σε ειδικό κεφάλαιο), τό δύναται πρέπει να είναι καθαρό πρίν χρησιμοποιηθεί. Τό βαρύ καύσιμο πρέπει νά προθερμιαθεί πρίν χρησιμοποιηθεί.
7. Οι άντλις ψύξεως υδατος πρέπει νά έργαζουν μέσα στά δρια που ίχνουν σχεδιασθεί. Έάν υπάρχει διαφορά θερμοκρασίας κατά την έσαγωγή και έξαγωγή της μηχανής αύτά θά πρέπει νά διφελεται τόσας στήν μή καλή λειτουργία της άντλιας.
8. Πρέπει να παρακολουθούμενοι τά χιτώνια των κυλινδρων, και ή ιψύεις των έμβολων και καυστήρων. Ιδιαίτερα γιά τους καυστήρες ή θερμοκρασία ψύξεως πρέπει να διατηρείται ψηλή, διότι δύνατον βέβαιο γιά νά προλαμβάνει ιψύει τού καύσιμου και νά προστατεύει τόν καυστήρα άπο διαβρώσεις.
9. Διαγράμματα πρέπει νά λαμβάνονται κατά διαστήματα γιά νά είναι γνωστή ή πορεία καύσης και οι πιέσεις στούς κυλινδρους.

ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΤΡΙΤΟ

ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ

3.1.1 Καύσιμα των Μ.Ε.Κ.

Σήμερα στή μία Diesel μηχανή μπορεί νά χρησιμοποιηθεί κάθε είδος πετρελαιού, άρκει βέβαια νά έχουν ληφθεί τό άναγκα μέτρα άπο πρίν. Η SULZER έχει δώσει πρωταρχική σημασία στήν αστή προεργασία τού πετρελαιου πρίν φθάσει γιά χρησιμοποιησή στή μηχανή.

Όσο καθαρότερο είναι τό πετρέλαιο, τόσο μικρότερη είναι γενικά ή φθορά και ή ρύπανση των έλαστηρων και τών χιτώνιων των κυλινδρων. Γι' αύτό τόν λόγο θά πρέπει νά υπάρχει και ίνας πρόδρομος τρόπος καθαρισμού. Ένας τέταρος τρόπος είναι ή φυγοκεντρηση. «Βαρέα πετρέλαια πρέπει νά φυγοκεντραύνονται με ρεγδλή προσαχή». Έπισις γιά έλασφρα πετρέλαια έπιβάλλεται ή χρησιμοποιηση ειδικών λεπτών φίλτρων, διότι τό φίλτρο των μηχανών με δημιουργίας 0,1-0,3 χιλιοστών, συγκριτικά μιόνο τό χονδρά κατάλοιπα. Τό νερό και διάφορες άλλες μπορούν νά διασχιστούν άπο τό έλασφρυ πετρέλαιο με καθίση κατόπιν παραμονής σε δεξαμενές. Ή ροή τού καυσίμου άπο αύτές τις δεξαμενές δύναται πρέπει νά γίνεται χαμηλά κοντά στήν πυθηνά. Έκει δύναται πρέπει νά υπάρχει σύστημα έξιδατωσεως. Προσαχή. Θά πρέπει νά δειχθεί έτοι μάταιο τό καύσιμο νά μήν έπιδρει διαβρωτικά στά έξαρτηματα των φίλτρων, ή τών άντλιων τού καυσίμου.

Σήμερα ή τρόπος έπειτρασίας τού καύσιμου που γίνεται στήν SULZER περιλαμβάνει τά έξης σημαντικά στάδια.

— Αφοίρεση τών στερεών σωματίων.

— Αφοίρεση τού θαλάσσιου νερού.

— Αφοίρεση τού γλυκού νερού.

Τά πιό πάνω στάδια γίνονται διά φυγοκεντρικών καθαρισμών και διαδυχικών διαλίσεων. Purify και Clarify. Άς έξηγησουμε τί σημαίνουν αύτα σε δύο δρα.

3.1.2 Συνήθις τρόπος διϋλίσεως «Purifier»

Αύτός ο τρόπος καθαρισμού είναι ένας φυγοκεντρικός διαχωριστής για ύγρα και ατερέδ. Η δισφορά του ειδικού βάρους των δύο στοιχείων, μαζί βοηθά να τα διαχωρίσουμε με μία συνεχή κατεργασία. Αυτό έπιπτε χάραξεται με τόν φυγοκεντρικό διαχωριστήρο, ο οποίος άποτελείται από ένα αφαιρικό περιστρεφόμενο δίσκο. Κατά την λειτουργία του δίσκου πρέπει να υπάρχει μία υδραυλική ισορροπία μεταξύ των βαρών και έλαφρων σταδίων καθαρισμού. Στους διαχωριστήρες πού χρησιμοποιούνται για ναυτικές μηχανές, το βαρύ σταδίο καθαρισμού είναι το γλυκό νερό, και το έλαφρο σταδίο το καύσιμο. Καθώς λοιπόν πρέπει να υπάρχει μία δισφορά μεταξύ του νερού και καύσιμου στό ειδικό βρόσο των αύτων, για νά έχουμε μία κατάσταση ιαορροπίας, παρατηρούμε, διτι το μεγαλότερο ειδικό βάρος του καύσιμου, διτον χρησιμοποιούμε γλυκό νερό φθάνει στά 991 kg/m³ στούς 15°C.

3.1.3 Συνήθις τρόπος διϋλίσεως «Clarifier»

Αύτός ο τρόπος διαχωριστού - καθαρισμού είναι έπισης φυγοκεντρικός άλλο χρησιμοποιείται για τόν διαχωρισμό βαρυτέρων ατερέων από έλαφρότερες φάσεις. Υγρό μπαρούν νά διαχωρισθούν και έδω άλλα δχι μία συνεχή κατεργασία δπως πριν. Έπισης έδω δέν χρειάζεται να υπάρχει υδραυλική ισορροπία μεταξύ των δύο φάσεων, δπως έχουμε πάλι και πριν. Όπως έννια γνωστό το ειδικό βρόσο παίζει σημαντικό ρόλο κατά τόν διαχωρισμό του καύσιμου. Ο συνήθης βαθμός τού ειδικού βάρους είναι γενικώς 960-980 kg/m³ στούς 15°C. Ο SULZER κατόπιν ειδικών έρευνών έχει αύξησει τό ειδικό βρόσο του καύσιμου με τόν τρόπο διαχωρισμού πού χρησιμοποιεί. Αύξηση δέ του ειδικού βρόσος συνεπάγεται και οικονομικά ώφελη για ταύς χρησιμοποιούντας μία μηχανή.

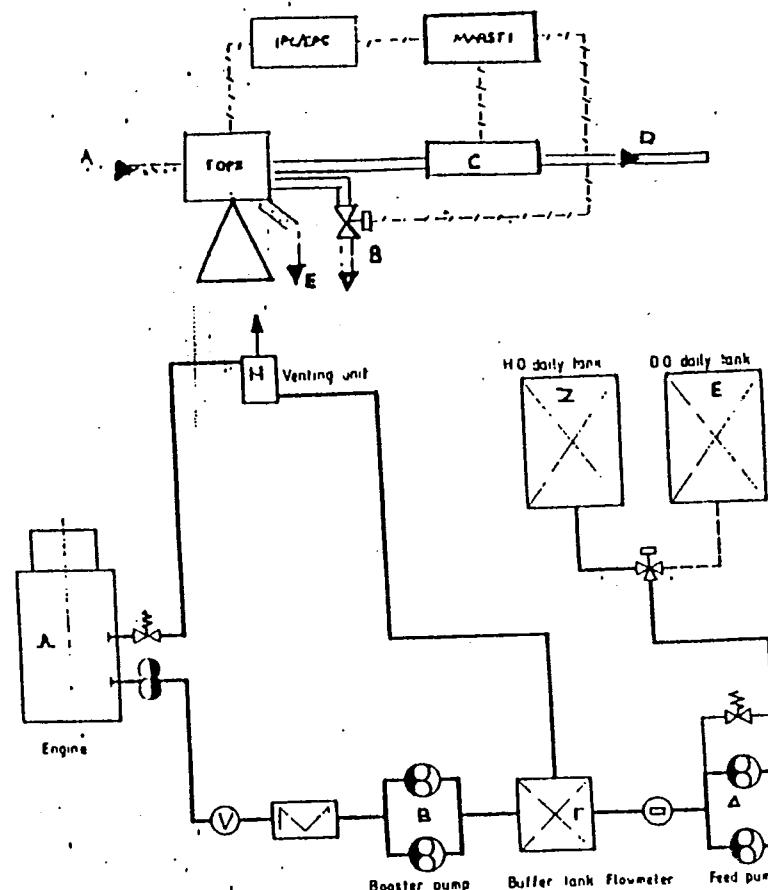
3.1.4 Διαχωριστήρες μεγάλου - ειδικού βάρους τύπου Alcap

Μέ αύτό τό σύστημα πού χρησιμοποιεί δ SULZER τά τελευταία χρόνια σέ συνεργασία με τήν ALFA-LAVAL, έχει κατορθώσει νά δώσει μία αιγμαντική αύξηση στό ειδικό βρόσο του καύσιμου. Τό δλον σύστημα είναι ως έξις: (Σχ. I/3.1.4).

— Τόν FOPX διαχωριστή δ οποίος δέν έχει δίσκους βαρύτητας.

— Ένα μεταφορέα νερού του διπού ή άνιχνευση αλλάζει πότε στή περιεκτικότητα νερού στό καύσιμο και άντιθέτως.

Τό καύσιμο παύ πρέπει να καθαριστεί φθάνει χωρίς διακοπές απόν διαχωριστή FPOX πού συνήθως λειτουργεί αάν clarifier, διως έξιγησαμε πιό πάνω. Τό νερό και τά κατάλοιπα μένουν γύρω από τήν περιφέρεια του δίσκου, ένω τό καθαρό καύσιμο φένεγε από τήν έξαγωγή. Έάν υπάρχει αιγμαντικός βαθμός νερού κατά τήν έξαγωγή του καύσιμου αύτό άνιχνευεται από τόν μεταφορέα τού νερού ή άρχη λειτουργίας του διπού οιστήρειστο σήμαχρητικότητα. Δηλαδή υπάρχει μία μεγάλη διαφορά μεταξύ τής διηλεκτρικής σταθερός του καύσιμου και τού νερού. Έάν λοιπόν υπάρχει αύξηση τής διηλεκτρικής σταθερός, δ μεταφορέας μέσω ένδος άνιχνευτή τό άνιχνευει καθώς τό καύσιμο περνάει μέσω αύτού. ή άνιχνευση δέ γίνεται αύτομάτως κάθε έξι (6) δευτερόλεπτα. Όπως λοιπόν έπιπμε τό νερό φένεγε από τήν περιφέρεια του δίσκου μέσω έχωριστής έξαγωγής. τό δέ καύσιμο καθαρό πλέον από δλλι έξαγωγή.



ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΕΙΣ:

- Αύτή ή χρησιμοποίηση του συστήματος διπά τήν SULZER έδωσε μία μεγαλύτερη οικονομία και τελείωτερη καύση στό καύσιμο.
- Λύτρο μέτρια δέν απαιτείται, διτι ο διπού μεταφορέα διαχωρισμού πρέπει νά άγνωσθειν ή διτι είναι θερμολιμνού.
- Η ειδάνο 2 μάς λίνει την τυπικό διάγραμμα πετρελαιού χρησιμοποιούμενα διπά τήν SULZER

3.1.5 Επεξηγήσεις τών εικόνων

— Όπως έδιαμε τό σύστημα διαχωρισμού ALCAP βασίζεται στόν διαχωριστή FOPX (ALFA-LAVAL). Τό καύσιμο εισέρχεται από τό Α. Τό νερό και τά κατάλοιπα φεύγουν από Β και Ε άντιστοχώς. Ο Μεταφορέας C μέσω ένδος άνιχνευτή MARST 1, άνιχνευει τό καύσιμο πριν τό καύσιμο έξελθει, γιά τό πετρέλαιο.

— Γιά τήν Εικ. I/3.1.5 έχουμε μία τυπική διάτοξη τής SULZER γιά τό πετρέλαιο. Τό καύσιμο εύρισκεται στό Z (Δεξιανή βαρέας πετρελαιού). ή στό E (Δεξιανή Diesel). Μέσω μέσω τροφοδοτικής άντλιας Δ μεταφέρεται στήν μηχανή A, άφου διαμορφαθεί από τήν βοηθητική άντλια B. Τό H είναι μία μιονάδα έξαρισμού.

Στόν πίνακα πού δικολουθεί δίνονται οι κύριες τιμές τών ίδιοτήτων τών καυσίμων.

3.1.6 Πίνακας 1

ΓΗΤΕΣ		ΕΛΑΦΡΑ ΠΕΤΡΕΛΑΙΑ DIESEL					
		•ΕΛΑΦΡΑ•		•ΜΕΣΑΙΑ•		•ΒΑΡΕΑ•	
Μέσαι τιμού	Μέσαι τιμού.	Μέσαι τιμού	Μέσαι τιμού	Μέσαι τιμού	Μέσαι τιμού	Μέσαι τιμού	Μέσαι τιμού
ΕΝΤΗΣΗΣ- 0°C kg/dm ³	0.82-0.84	0.84-0.88	0.88-0.90	0.90-0.92	0.92-0.98		
Τό ειδικό βάρος της πυκνότητας δεν είναι μόνο τό μόνο κριτήριο γιατί και πολύ λεπτόρευστα πετρέλαια μπορεί να έχουν ειδικά βάρη πάνω από 0.9.							
ΣΤΟΤΗΣ- • 20°C CST+ °E	4 - 3 1.3 - 1.0	6 - 17 1.8 - 2.6	17 2.6-10.6				
• 30°C (100°F) CST+ SR1	3 - 4 34 - 36	4 - 10 38 - 80	10 - 35 60 - 150	35-120 150-500	120 - 750 500-3500		
Υψηλές ρευστότητες πρέπει να έλαττωθούν με θέρμανση, γιατί, δεν παραμένουν υψηλές δυνατότητες να προκαλέσουν μη έπιπρεπή γενέσεις στα ουσιώδη πετρέλαια.							
ΔΕΙΟΝ ΡΟΗΣΗ °C	-10	-20	-5	-20			
ON- %	MIN. 0.6	0.6 - 1	0.6 - 4				
Πρέπει να δίνεται προσοχή στην περιεκτικότητα του θείου. Τό θείον μπορεί κατά την διάρκεια της καύσεως να σχηματίσει θειώδεις ένώσεις, οι οποίες αύξανουν την φιθορά και την ρύπανση, ηποληγή, οι έπιφανειες πουύ έρχονται από έποφή με τα σέρια μπορεί να διαθρωθούν.							
ΑΛΟΙΠΑ ΑΝΘΡΑΚΟΣ- CONRADSON %	0 - 0.05	0.05-0.5	0.5 - 2	2 - 5	5 - 10		
Υψηλός άριθμός CONRADSON αποδεικνύει διπά το πετρέλαιο τείνει να σχηματίσει κατάλοιπα κατά την διάρκεια της καύσεως και έποικενως έχουμε φθορά στα έλαττήρια, έμβολα και υπρίδες.							
PA- %	ΙΧΝΗ	0.005-0.01	0.01-0.02	0.02-0.08	0.05-0.10		
Η τέφρα φθείρει τα έλαττήρια έμβολων, κυλίνδρους και βαλβίδες. Περιεκτικότητα στη τέφρα περισσότερο από 0.1% συνήθως αποδεικνύει νοθεία του πετρέλαιου.							
ΙΡ ΚΑΙ ΥΠΟΛΟΙΠΑ- %	ΙΧΝΗ	0 - 0.1	0.01 - 0.5	0.5 - 1	1 - 2		
ΟΤΗΣ-ΑΝΑΦΛΕΞΕΩΣ-	50 - 60	45 - 50	40 - 45	35 - 40	25 - 35		
ΙΜΟΣ/ΚΕΤΑΝΙΩΝ	65 - 65	47 - 55	38 - 47	30 - 38	15 - 30		
ΓΗΣ ΝΤΗΣΕΛ	Μηχανές πουύ λειτουργούν κάτω των 400 στρ./λεπτό δεν είναι πολύ εύσιαθτες στην ποιότητα άνθρακεξης, δηλαδή στόν όριθμό δεκαεξανίων ή δείκτη ΝΤΗΣΕΛ.						

3.2.1 Προδιαγραφές έλασου λιπανσεως

Μία κατόλληλη έκλογη λιπαντικού πρέπει να γίνεται άγαλογη με τόν άνισταιοχο τρόπο έφαρμογής του. Ο σκοπός ένδος λιπαντικού έλασου δέν είναι μόνο ή λιπανση των κινουμένων έπιφανειών (τριβές, έλαττήρια, έμβολα κιλ.), άλλα έπισης ή μετωπή θεριδίτος πουύ άναιτυσεται έντος των έπιφανειών αύτων (τριβή, φύξη έμβολων). Τό λιπαντικό έλασι λοιπόν πρέπει να παραγίνεται μετά της άρχικης ίδιοτητες γιατί άρκει δρογικό διάστημα και για άρκετά ύψηλες θερμοκρασίες και πιέσεις.

Για τήν έκλογη ένδος έλασου, για μία μηχανή δέν δροκούν μόνο οι λιπαντικές ίδιοτητες του έλασου, άλλα και ή άνισταιση αύτου στης δξειδώσεις, ή συμπεριφορά του στό κυλίνδρο, και ή καταλληλότητά του για τήν φύξη των έμβολων. Βέβαια είναι γνωστό ότι είναι σχεδόν δύδυτο να πρεθεί ένας τύπος έλασου, πουύ να ικανοποιεί δλες αύτες της διαποτήσεις, και πρέπει να γίνεται ένας υμητίσιασιός. Στίς ιεργάλες μηχανές είναι προτιμότερο να χρησιμοποιείται λεπτότερο έλασι για την λιπανση των τριβών και φύξη των έμβολων και πιο παχύρευστο έλασι για την λιπανση των κυλίνδρων. Ο αικανός SULZER υμητίσιασιέται τήν χρησιμοποιητή standard τύπων έλασου και δχι υποκατάστατα αύτων.

Τό λιπαντικό έλασι πουύ χρησιμοποιούνται στίς μηχανές Diesel χυρίζονται σε δύο κύριες κατηγορίες:

α) «MINERAL ΕΛΑΙΑ». Αυτά χρησιμοποιούνται σε ξεχωριστές καταστάσεις, γι' αύτο διειδή οιήμερα δέν τα συναντήμε συχνό μόνο τό δναφέρουμε.

β) ΕΛΑΙΑ ΥΨΗΛΗΣ ΑΝΤΟΧΗΣ (H.D.) Αύταν τά έλασα περιέχουν χημικές προσθήκες οι διάτεις αύξανουν τήν άντοχη την έλλοντας και έμποδίζουν τόν σχιμπασμό καταστολίων. Όταν χρησιμοποιούνται σάν κυλινδρέλαιο σε μεγάλες διχρονες μηχανές έχουν προσκόλεσει άντοχουμενιαί αποτελούματα.

3.2.2 Επεξεργασία έλασου

Συμβουλεύεται ή χρησιμοποιητή φίλτρων, αύτά δημια συγκρατούν μόνο της χονδρές σύστες. Γι' αύτο διανιτάται μία συμπληρωματική έπεξεργασία του έλασου, με μία άπο της πά κάτω μεθόδους.

1. Συνεχής φυγοκεντριασμός και καθαρισμός, με λεπτό φίλτρο μέσω ένός συστήματος έπινακυλαφορίας (BY-PASS).

2. Καθαρισμός με λεπτό φίλτρο, μέσω ένός συστήματος έπινακυλαφορίας (BY-PASS).

3. Χρησιμοποιητή δύο ποιότητων έλασου. Η μία ποιότητη θα προσκεται με λεπτούργα, έναν ή δλλη θα καθαρίζεται με καθηζηση σε θερμενόμενες διχρονές και κατόπιν με φυγοκεντριασμό.

3.2.3 Άλλαγή λιπαντικού

Άκομη και τά καλύτερα λιπαντικά άλλωσινται και ρυπανούνται καθώς τά χρησιμοποιούμε. Συνεπώς πρέπει να άλλάζονται κατά καιρούς και να καθηζησούνται τά έωσιερο κάτις μηχανής. Τό έλασι στροφιαλοθαλάτηση πρέπει να γίνεται άλλαζεται τό συνιομήτερο διαν τά καπιτέρω δρια ξεπερασθούν.

α) Άλλαγή στή Ρευστότητα

β) Περιεκτικότητα με νερό

γ) Λριθμός έξιαστερώντων/TAN

1ηρ ΚΟΗ/γ

(για MINERAL ΕΛΑΙΑ)

Τά δρια Ρευστότητας πουύ πρέπει να διατηρηθούν μόνιμων με τόν αικανό SULZER είναι:

Πίνακας 2

ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ

ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ ΚΑΙ ΥΛΙΚΑ ΣΤΕΓΑΝΟΠΟΙΗΤΙΚΩΝ ΞΑΛΙΝΙΚΩΝ ΔΑΚΤΥΛΙΩΝ ΘΕΣΣ-ΧΡΗΣΕΩΣ	RN - 68	RND 76 Μ	RND 90	ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΥΛΙΚΩΝ
	ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ ΣΕ Μ.Μ.			
Inner Πάχος Εσωτερική Πλάξη Ξεμπερική Πόρος	094.62 05.33 94.62	05.33		
Χούλιας έγαστες καλυμμένων στραφαλαθαλάνου	396	12	526	14
Χούλιας οπολειες θυρών μεταθαλάνου	850	9	955	9
Χιτώνας καλύρρους (Έλαστ. δακτύλιοι πρωτοβήτη)	780	9	865	9
Χιτώνας καλύρρους (Έλαστ. δακτύλιοι πυθμένας)	40	5	40	5
Σύνοδευτοι λιπαρότευς	280	7	300	7
Διαστάσεις (Καπνόρρεο Μέρος)	320	7	300	7
Διαστάσεις Γ' Ανα Μέρος	360	7	400	7
Διαστάσεις (Κάτω Μέρος)	90	5	90	5
Χουτσάρες	24	3	24	3
Βαλβίδες περιθάλασίου (Σαρωτασιών)	130	7	130	7
Βαλβίδες περιθάλασίου (Σαρωτασιών)	90	7	90	7
Βαλβίδες έκπληξης	82	7	82	7
Βαλβίδες στραγγείος και λύματος καλύρρους				

ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER

Συνέχεια Πίνακος 2

κυλινδρικαν (Ένδιαμεσα)	850	9	955	9	1130	9	B
Ξεωτελάτες Αντιτριβικός Διακτύλιος στο κάλυμμα του καλύρρου 170	5	180	5	220	7	A	
Ξεωτελάτες Αντιτριβικός Διακτύλιος στο κάλυμμα του καλύρρου 110	5	115	5	130	5	A	
Παρατακαν αγγειαν ευβόλιων	300	9	360	9	445	9	A
Ξεωτες (Άνω Μέρος)	402	9	451	9	545	9	A
Ξεωτες (Άνω Μέρος) ΙΩΛΗΝΕΣ	47	7	54	7	54	7	A
Ξεωτες (Άνω Μέρος)	580	9	666	9	780	9	B
Ξεωτες Σωλήνες υπέρων Ευβόλιου (Άνω Μέρος)	35	3	35	5	35	5	A
Ξεωτες Σωλήνες αγγειαν Ευβόλιου (Κάτω Μέρος)	35	5	40	5	40	5	A
Ξεωτες Αγγειαν Ευβόλιου (Άνω)	220	7	240	7	240	7	A
Κιβώτια αγγειαν Ευβόλιου (Κάτω)	69.22	5.33					
Ξεωτες Αναστροφής	90	5	90	5	190	7	A
Ξεωτες Αποχωνισμός	13.94	2.62	9.19	2.62	9.19	2.62	A
Ξεωτες Αυτομάτων Διοικητής ή περιπολικής	9.19	2.62	4.42	2.62	4.42	2.62	A
Ξεωτες Ηηγαντικός	4.42	2.62	13.94	2.62	13.94	2.62	A
Ξεωτες Ηηγαντικός	37.46	5.33	37.46	5.33	43.80	5.33	B
Ξεωτες Ηηγαντικός Εγκεντρικός δέσμων	24	3	24	3	28	3	A
Ξεωτες Συστήματος (Συλλέκτου ζέρος αρώματων)	210	8	210	8	210	8	A

ΤΡΙΒΕΙΣ

ΚΥΛΙΝΔΡΟΙ

60...80 (πλn. 60)
8...10.5 (πλn. 8)
SA-30

80...155 CST στούς 50°C
10.5... 20 50°C
SAE 40... 50

3.2.4' Επεξηγήσεις Πίνακα 2

Απαιτούμενες Ιδιότητες

ΠΟΙΟΤΗΣ Α Συνθετικό έλαστικό, άνιστροσή έναντιον της θερμότητας μέχρι σε 100°C έλαχιστο, νερό, ζλατο, και καύσιμο, διατηρούν έναν ύψηλό βαθμό έλαστικότητας. Δακτύλιοι χυτοί χωρίς ραφή.

ΠΟΙΟΤΗΣ Β Συνθετικό έλαστικό άνιστροσή κατά της θερμότητας μέχρι τους 160°C έλαχιστο νερό, ζλατο, και πετρέλαιο παραμένουν δε ένα ύψηλό βαθμό έλαστικότητας. Δακτύλιοι χυτοί χωρίς ραφή.

ΠΟΙΟΤΗΣ Σ Συνθετικό έλαστικό, δακτύλιοι χυτοί χωρίς ραφή. Σκληρότητα = 90-95.

3.2.5 Χημική συντήρηση του νερού ψύξεως

Ο υκοπός αύτων των παρατηρήσεων είναι νά προλάβει δυσκολίες δημιουργούμενες κατά την λειτουργία οι οποίες έπιδρούν στο νερό ψύξεως.

Οι άκλουθες «γενικές παρατηρήσεις» πρέπει νά έφαρμαζονται δοσα άφορη τά κλειστά κυκλώματα ψύξεως. 'Υπάρχει κινδυνός της έναπόθεσης δέκαν τά δισιά είναι άποικεσία της μεταφορᾶς θερμότητας δέκαν χρησιμοποιείται κανονικό νερό.

Έναν τώρα χρησιμοποίησουμε όπεσταγιένο νερό, ύπαρχει δικίνδυνος της διάβρωσης, γιατί τά νερό περιέχει στοιχεία πού ύποβοτρούν την διάβρωση. Στήν περίπτωση χρησιμοποίησες θολόσσιου νερού ύπαρχει έπισης δέκαν κινδυνός διάβρωσης άκαμα κατάν μικρή ποσότητα εισέλθει μέσα στο σύστημα ψύξεως.

Άρα λοιπόν δ οκοπός της χημικής συντήρησης του νερού είναι νά προλάβει την δημιουργία έναπόθεσης δέκαν άπο την μία πλευρά, και άπο την άλλη νά έλατισει την διάβρωση. Για νά γίνουν αύτά πρέπει:

Νά χρησιμοποιηθεί όπεσταγμένο νερό και νά προσταθεί κάπιοιο άντιδιαθρωτικό.

• Έναν τελείων άπεσταγιένο νερό δέκαν είναι διαθέσιμο. τότε μπορεί νά χρησιμοποιηθεί αύτη ένα έκταση κυνηγικό νερό, και τάν είναι δυνατό γιά τό πρώτο γέμισμα του συστήματος. Ένα τούτος, τό νερό δέκαν πρέπει νά παρουσιάζει σκληρότητα πού νά ύπερβαλνει τόν Γερμανικό θυμόδιο ακλιρότητος της ιδέως τού 10 (10 dH = 10 mg/ Cao/liter). Έναν τό νερό ύπερβαλνει σύτο δικό ακλιρότητος τότε πρέπει νά γίνει πιό «μαλακό».

Αύτό γίνεται χρησιμοποιώντας καταλύτες. Για νά είναι δυνατό δέ οι καταλύτες νά έχουν καλύτερα άποτελεσματα ήπιδρασης στο νερό, η έπιφθεια πρύ έρχεται αέ έποφή μέτο τό νερό πρέπει νά καθαρισθεί πρίν τό σύστημα τεθεί σε λειτουργία. Αύτό θέματα ισχύει κατάν διατάξις ήπιατασιαστικά.

Γιά τόν καθαρισμό του συστήματος, καθώς κατάγεται τη χημική συντήρηση και έπιθεώρηση τού νερού ψύξεως δ οίκας SULZER συμβαλείται νά γίνεται χρησιμοποιήση πριθιώντων άπο έκπτετες πού είναι ειδικευμένες μήτη χημική συντήρηση τού νερού. Κατά τήν λειτουργία ή ποιότητα τού νερού πρέπει νά έλλεγχεται κανονικά, αύτό ισχύει ειδικά διαν δικό χρησιμοποιείται ήπιατασιαστικό νερό. Λιμνίσεις λόγω Λιμνοποιήσεως πρέπει νά ήπιατασιαστικά.

ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER

3.2.6 Καθαρισμός συστήματος νερού ψύξεως

Όπως έπαμε και πρίν οι μεταλλικές έιωφάνειες οι διοίες έρχονται αέ έπαφή μέτο νερά πρέπει νά καθαρισθανται πρίν τό σύστημα γεμίσει. Σιγκέντρωση ύπαλειμμάτων μπορεί νά παρουσιασθεί στο σύστημα ψύξεως κυλίνδρων έκει δου ή ταχύτης του νερού είναι χρησιμή. Κατά τήν περίπτωση πού έχουμε συγκέντρωση ύπαλειμμάτων μεγάλου βιαθηού, τότε τό σύστημα πρέπει νά καθαρισθεί στην πρώτη εύκαρπα. Συνήθως διηγουργούνται άποθέματα έλασιου και ήπιατρακος στούς θαλάμους ψύξεως των έμβολων, μή άποθέματα αύξηση της θερμοκρασίας στο τοιχώματα των έμβολων, και στή συνέχεια τήν παρουσίαση θερμικών ρώγμων στο διάν μήτρας των έμβολων. Καθώς τά άποθέματα ούτιδα του έλασιου και ήπιατρακος δέν φεύγουν εύκολα, τά έμβολα πρέπει νά άνογονται και νά καθαριζονται. Από καιρό αέ καιρό δέ πρέπει νά έλλεγχονται οι χώροι ψύξεως τουν έμβολων.

3.2.7 Χημική συντήρηση του νερού ψύξεως έμβολων

Ένα άπο τά κότιωμι διαλυτικά έλαια συνιστάται νά χρησιμοποιείται σάν χημικά συντηρησης του νερού ψύξεως έμβολων. Τό μείγμα θά ξασφαλίζεται μεγαλύτερη ζωή στους τιλεσκοπικούς αωλήνες, στους δακτυλίους των στυπειοθλιπιών τους και γενικώς οι άνιδιαθριστικές τους ίδιατητες θά προστατεύουν τό δίκτυο. Δέν συνιστάται ή χρήση άνωγράνιν χημικών διώσις τά διάφορα CHROMATES και NITRATES γιατί θά φθείρουν πολύ συστοιχύτερο άπο τά έλαιωδι τους δακτυλίους των στυπειοθλιπιών.

KUTWELL 10 ...ESSO
BP ENERGOL...BP
DICKOOL ...CASTROL

CALTEX SOLUBLE OIL C...CALTEX
CULF SOLUBLE OIL ...CULF
SOLVAR 1635 G ...MOBIL

Τό γαλάκτωμα πρέπει νά περιέχει 0.5% - 1.0% διαλυτικού έλαιου. Ένα τό διαλυτικό έλαιο άναμιχθεί άγνως δύος είναι τά θυτία του, ή οιονδήποτε άλλο χημικά συντηρησεις μή τό νερό κυκλοφορίας θά δίνει στο νερό μή δχι έπιθυμητή μορφή. Ή δέ διάλυση του γαλακτώματος άδ είναι άφριζουσα. Γιά σύτο πρώτα κάνουμε μή διάλυση μή 20% χημικού συστατικού και 80% νερού σέ ένα δοχείο και στή συνέχεια σταδιακά τοποθετούμε τή διάλυση σύτο δεξιμενές κυκλοφορίας, μέχρις διου ή περιεκτικότητα της διάλυσης γίνει 0.5% - 1.0%. Γενικά δηλαδή ούτε κάθε περίπτωση άντικαστάσιας ή αυτιμητρίσεως του νερού κυκλοφορίας τά χημικά συστατικά πρέπει νά πρωτιστεύει λίγα-λίγα. Ή κατανάλωση του νερού ψύξεως των έμβολων πρέπει νά είναι περίπου 300 και 1.000 liter. Ηγερήσια και έκριτηση άπο τήν κατάσταση των στυπειοθλιπιών των τιλεσκοπικών αωλήνων. Σέ περίπτωση πού σύτη άξιηθει πρέπει νά ήπιατασιαστικά παρεγιθύσματα, ή νά έπισκευοποιούνται.

3.2.8 Χημική συντήρηση νερού ψύξεως θαλβίδων πετρελαίου και κυλίνδρων

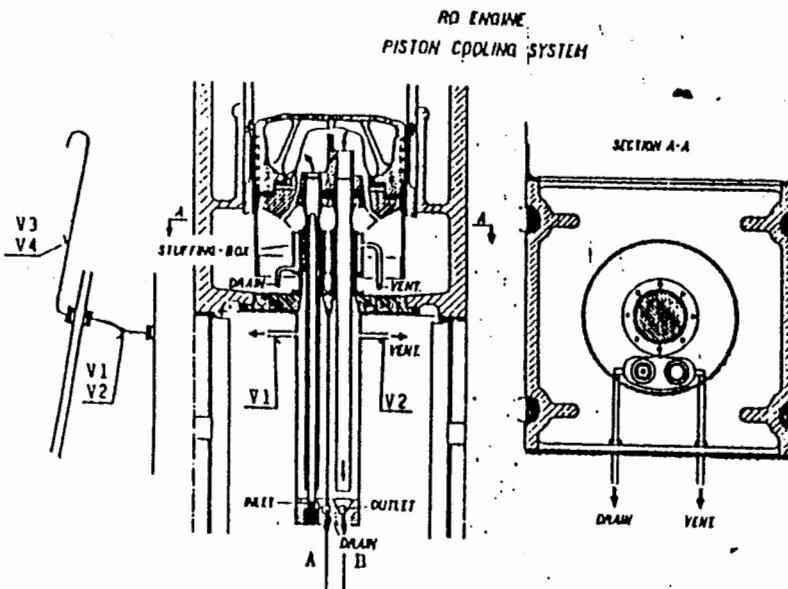
Γιά τήν άνιδιαθρωτική συντήρηση των κυλίνδρων και τού δικτύου ψύξεως σύτον και τίλιν θαλβίδων πετρελαίου, συνιστάται τή άγριργαν χημικά συστατικά άπο της παραγοντας CHROMATES και NITRATES κλι. Τέτοια θαλβίδων πετρελαίου πρέπει νά ήπιατασιαστικά.

HYDROTONE ... της MOBIL
POLICIN ... KYRITA TOKYO JAPAN
D.E.W.T. ... DNEW CHEMICAL CORP.

ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ

Μηιορούμε δήμας νά χρησιμοποιήσουμε και έλοιωδη δισλυτικά ώις τά συνιστάμενα γιά τό νερό τών έμβολων.

Προτιμάται δήμας νά χρησιμοποιήσουμε οι άνθραγανες δισλυτεις, γιατί διον τό έλοιωδη δισλυτούνται στό κλειστό δίκτυο κυκλοφορίας δέν μηιορούμε νά μας πλιγροφορίσουν άκριβιώς κόθε πιθανότητα πού υπάρχει νά μεταβληθεί ή διάλυση σε άφριζουμα ή νά πάρει τό νερό γλυκιώδη μορφή, δημου κατά συνέπεια έτεις ή άντλια θά χάσει τήν άναρροφητική της Ικανότητα (ξεπασμα) — στήν πρώτη περίπτωση — ή ή Θερμοκρασία τών κυλίνδρων δέν θά διαρρέει πρός τό νερό κατά τήν δεύτερη περίπτωση.



3.2.8.1 Λιπανσι τών συστήματας ψύξεως έμβολων

- Νά γίνει κολή άποστραγγίζης ταυ συστήματος, καθαρισμός δεξαμενής και του φίλτρου δεξαμενής.
- Νά πληρωθεί ή δεξαμενή μέν νερό δχι χημικώς έπειρηψομένο και νά προστεθεί λιπαντικό. Έκκλινητη τής άντλιας ψύξεως έμβολου και νά γίνει κυκλοφορία.
- Νά γίνει καθαρισμός τών σωλήνων έξαγωγής άπό τήν κορυφή και τών πυθμένα, και όπό τό κιβώτιο εισαγωγής ύδατος.
- Τροφοδότησης τό κιβώτιο εισαγωγής ύδατος, καριστά διά μέσου τής γραμμής διοροής νερού Α, τών έξαριστων σωλήνων νι & νι, τών σωλήνων έξαγωγής μέχρι τό κιβώτιο ύπερτηρωσεως.
- Πρέπει νά δοθεί προσαρχή ώστε νά μη εισέλθει ύγρος λιπαντικό στόν στραφαλοδάλιμο.
- Στό τέλος νά γίνει ζελεγχος γιά τόν καθαρισμό τών φίλτρων δεξαμενής.

ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER

3.2.8.2 Πίνακας χρισιμοποιούμενων καταλυτών γιά τό σύστημα ψύξεως έμβολων

ΚΑΤΑΛΥΤΗΣ ΠΛΕΟΝΕΚΤΗΜΑΤΑ ΜΕΙΟΝΕΚΤΗΜΑΤΑ ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΕΙΣ

ΝΙΤΡΙΚΗ ΣΟΔΑ: — Δραστική	— Μικρή διόδημωση — Διεύθυνης χαλκού τόν τύπο ΡΝΔ — Διηλητηριώδης	— Κατάλληλη γιά στήν συλήνες χαλκού τόν τύπο ΡΝΔ
ΓΑΛΑΚΤΩΜΑΤΑ	— Καλή προστασία στής ΕΠ. — Διαθέτιμη στό διαμέρισμα — Διεύθυνης χαλκού τόν τύπο ΡΝΔ — Οχι διηλητηριώδης — Φθηνό — Εύκολη διατήρηση — Μεγάλων τήν φθορά λόγω τού φαινομένου τής στηρλιπώσεως — Διαθέτιμα στό διαμέρισμα	— Υπερθερμηρίεννονται μέν — Έπειδη ζχουν πολύ καφάνεις τών μετάλλων πολύ υψηλές ένώσεις λέσ λιπαντικές ίδιότητες, τά γαλακτώματα είναι κατάλληλα γιά τό σύστημα ψύξεως τών έμβολων τών τύπων ΡΝΔ, άλλα δχι και τόσο γιά τόν τύπο ΡΝΔ.

ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΤΕΤΑΡΤΟ

4.1 ΣΥΣΤΗΜΑ ΨΥΞΕΩΣ ΝΕΡΟΥ ΧΙΤΩΝΙΩΝ ΓΙΑ ΤΟΝ ΤΥΠΟ ΡΝΔ

Γιά τό σύστημα ψύξεως χιτωνίων τού τύπου ΡΝΔ ύρχικώς θά πρέπει νά δοθεί προσοχή στό έξης:

- Πολύ χαμηλή πίεση νερού. Τότε μπορεί νά παρουσιασθεί άτιμός και άκόλουθα νά δημιουργηθεί τοπική υπερθερμανση. Γι' αύτό γιά τόν τύπο ΡΝΔ έχει δοθεί μέν αύξηση στή στάθμη πίεσεως.
- Πολύ χαμηλή πίεση ή κενό στό σύστημα ψύξεως. Αύτό γίνεται λόγω έπιπροσθέτου άντιστάσεως στήν ισορροπία μεταξύ τής κυρίας δεξαμενής και τής άντλιας. Τό άποτελεσμα είναι διαρροή δέρος μέσα στό σύστημα διά μέσου τής άντλιας. Πρέπει νά σημειωθεί διά δέρας μέσα στής έπιφάνειες ψύξης. Ξχει σάν άποτέλεσμα νά δημιουργηθούν τοπικές υπερθερμανσεις.

Γιά νά λειτουργεί καλά τό σύστημα ψύξης τών χιτωνίων τά άκόλουθα πρέπει νά ισχύουν:

- Η σωλήνα ισορροπίας «W» πρέπει νά έχει τοποθετηθεί μέν τήν έλαχιστη άποιτούμενη διάμετρο, διάλο τήν κύρια δεξαμενή και εύθειαν στήν άντλια.
- Όλες οι σωλήνες έξαριστων τού συστήματος ψύξεως πρέπει σχεδιασθούν κάτω άπό τήν έλαχιστη δυνατή στάθμη νερού τής κυρίας δεξαμενής.
- Η διεύθυνση ροής τής κυρίας γραμμής και οι έπιστροφές τού συστήματος ψύξεως πρέπει νά είναι οι ίδιες γιά νά υπάρχει μέσα στή ροή τού νερού ψύξης μέσα άπό κάθε κύλινδρο.
- Γιά νά γίνει προστρέμανση τής κυρίας μηχανής, τό νερό ψύξης τών βισιθητικών μηχανών δέν πρέπει νά χρησιμοποιηθεί.

4.1.2 Μέτρα γιά τήν βελτίωση τοῦ έξαερισμοῦ τοῦ τύπου RND

Η SULZER γιό νό έχει ένα πιό συνεχή και άκριβό έξαερισμό από σύστημα ψύξεως τῶν χιτωνίων από RND θεωρεῖ τότε άκρον θεώρηση.

1. Όλες οι υποδείσεις τῶν αιωνίων έξαερώσεως στό κάλυμμα τοῦ κυλίνδρου πρέπει νό είναι κολλητήνες μή σχήμα «T» (βλέπε σχετικό σχέδιο).
2. Στις αιωνίνες έξογιαγής τοῦ νεροῦ ψύξεως στόν κάθε στροβιλοφυσιστήρα, πρέπει νό υπάρχει μία αιωνίνα έξαερισμοῦ τύπου «T» (βλέπε σχετικό σχέδιο).
3. Όλες οι αιωνίνες έξαερισμοῦ πρέπει νό τύρλακονται κάτω άπό τήν έλαχιστη σιδύμη τοῦ νεροῦ, σε σύγκριση μή τήν κυρίσ δεξαμενή.

4.1.3 Ελεγχος τῆς πίεσης τοῦ συστήματος ψύξεως τῶν χιτωνίων

1. Η έλαχιστη πίεση πρέπει νό είναι γιά RND 66,08,76,

$$P = 3,0 \text{ Kg/cm}^2 \\ \text{γιά RND } 80,106$$

$$P = 3,5 \text{ kg/cm}^2$$

Έάν ή πίεση είναι σωστή τότε ή άνδογη ποσότητα νεροῦ πρέπει νό παραδίδεται. Σέ καλή κατάσταση ή άντλα παραδίδει τήν άνδογη ποσότητα νεροῦ, δταν ή διαφορά πίεσης τῶν μανόμετρων «M» και «N» πρίν καί μετά τήν άντλα άντιστοχεί μή τήν κύρια μανομετρική πίεση πού διδεται γιά τήν άντλα. Στή περίπτωση παύ ή πίεση τῆς μηχανής καί ή διαφορά πίεσης πρίν καί μετά τήν άντλα είναι πολύ χαμηλή καί έποικηνας ή ποσότητα τοῦ νεροῦ πού παραδίδεται δχι ή άνδογη, τότε ή πίεση μετά τήν άντλα μπορεῖ νό ρυθμιστεί άπό τήν βαλβίδα «S» μέχρι ή κύρια μανομετρική πίεση νό διαρθωθεί. Τότε κοί ή πίεση στή μηχανή αύξανεται άνδογα.

2. Η πίεση τοῦ μανόμετρου τῆς άντλας «M» άπό τήν πλευρά καταθλιψεως πρέπει νό παρατηρηθεί κατά τήν διάρκεια λειτουργίας τῆς άντλας καί δταν ή άντλα αισιοτήσει. Οιαν στή συνέχεια ή άντλα αισιοτήσει, ή πίεση πού θά μετρήσουμε άντιστοχεί μή τήν κύρια στατική πίεση. Όταν δέ ή άντλα λειτουργεί ή πίεση πρέπει νό είναι σέ κάθε περίπτωση θετική. Έάν δέ ή πίεση είναι περισσότερο χαμηλή άπό 0,4 kg/cm² τής στατικής πίεσης καί τόν ή πίεση τῆς μηχανής είναι πολύ χαμηλή, ιδιαίτερα πού κρατεί μία λασφροπία στό σύστημα πρέπει νό άντικατασταθεί μή μία νέα αιωνίνα μεγαλύτερας διαμέτρου ή δύο θά έχει μικρότερη άπωλεια πίεσης.

4.1.4 Διάταξη έγκαταστάσεων τῶν RND

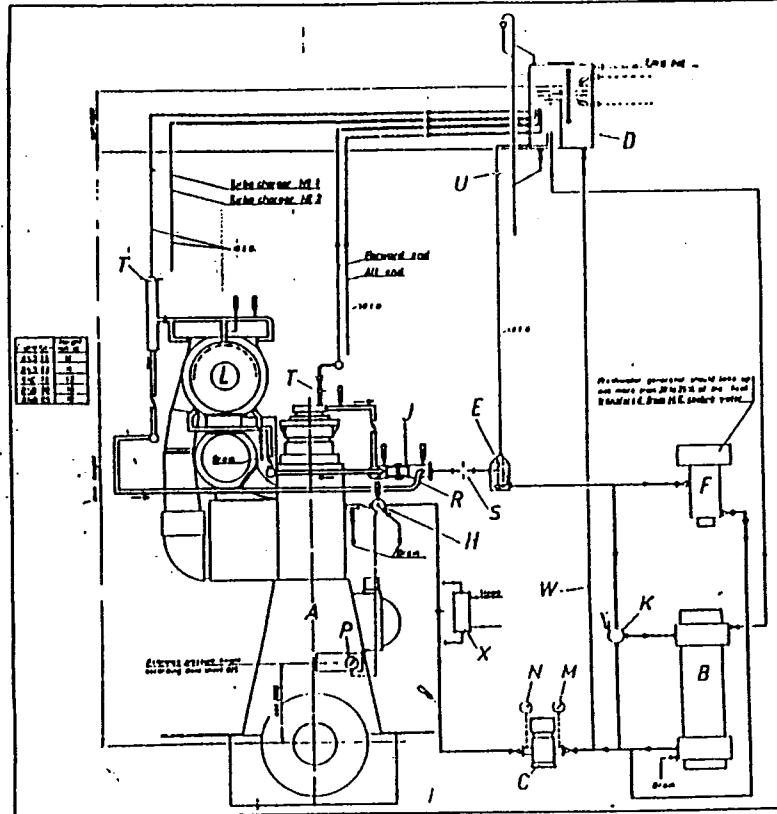
Όλες οι έγκαταστάσεις πού περιγράφηκαν στής προηγούμενες παραγράφους άντικρινονται γιά τόν τύπο RND καί τό σχήμα Νο 4. Ένώ τό σχήμα Νο 5 άντικρινεται γιά πιλαιπότερες έγκαταστάσεις.

4.1.4.1 Διάταξη γεννήτριας γλυκοῦ νεροῦ Σχήμα Νο 1/4.1.4.1

Γεννήτριες γλυκοῦ νεροῦ πού υπάρχουν στό πλοιο παίρνουν λιγάτερο άπό τό 25% τῆς θερμότητας τοῦ νεροῦ ψύξεως πού υπάρχει στό χιτώνιο. Γιά αύτες τῆς περιπτώσεις τό διάγραμμα Νο 9 Α μή παράλληλα κύκλωμα ισχύει.

Έάν έν τούτοις ισχαστείται μία μεγαλύτερη γεννήτρια στό πλοιο τότε χρησιμοποιείται δ. τύπος Β τοῦ διανοάρματος.

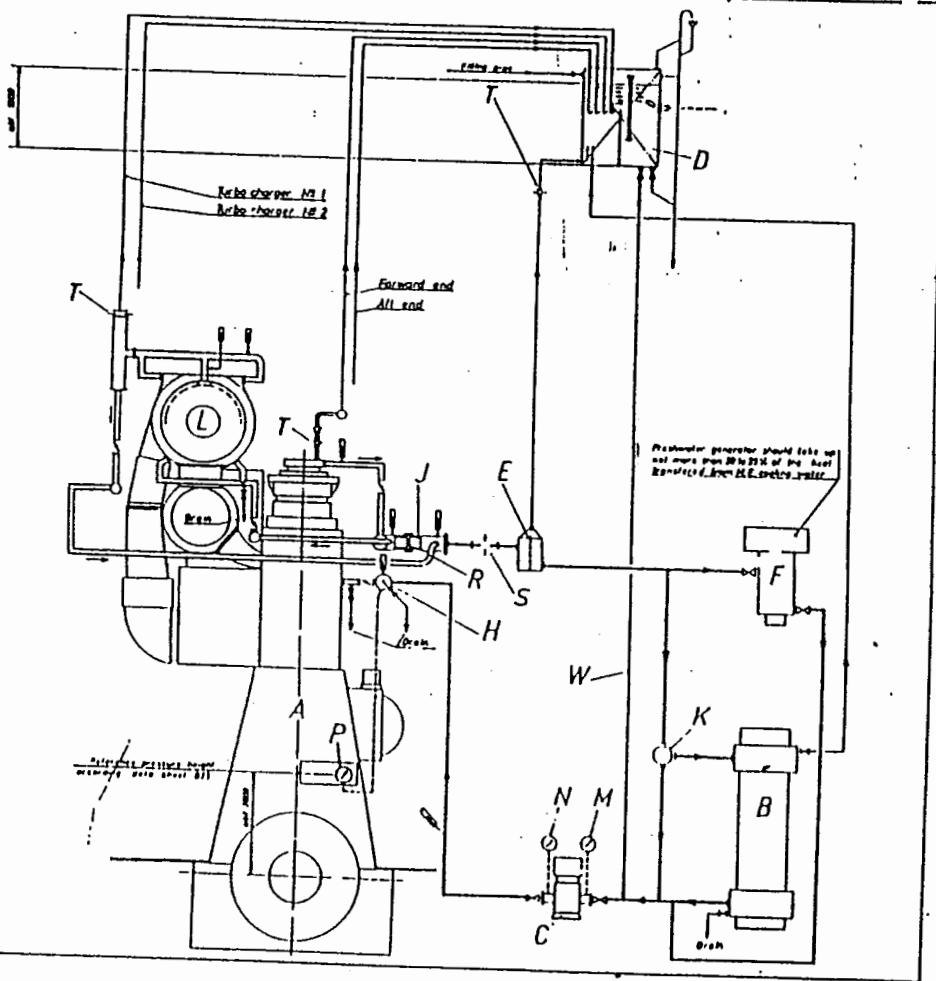
Σχ. 1/4.1.4



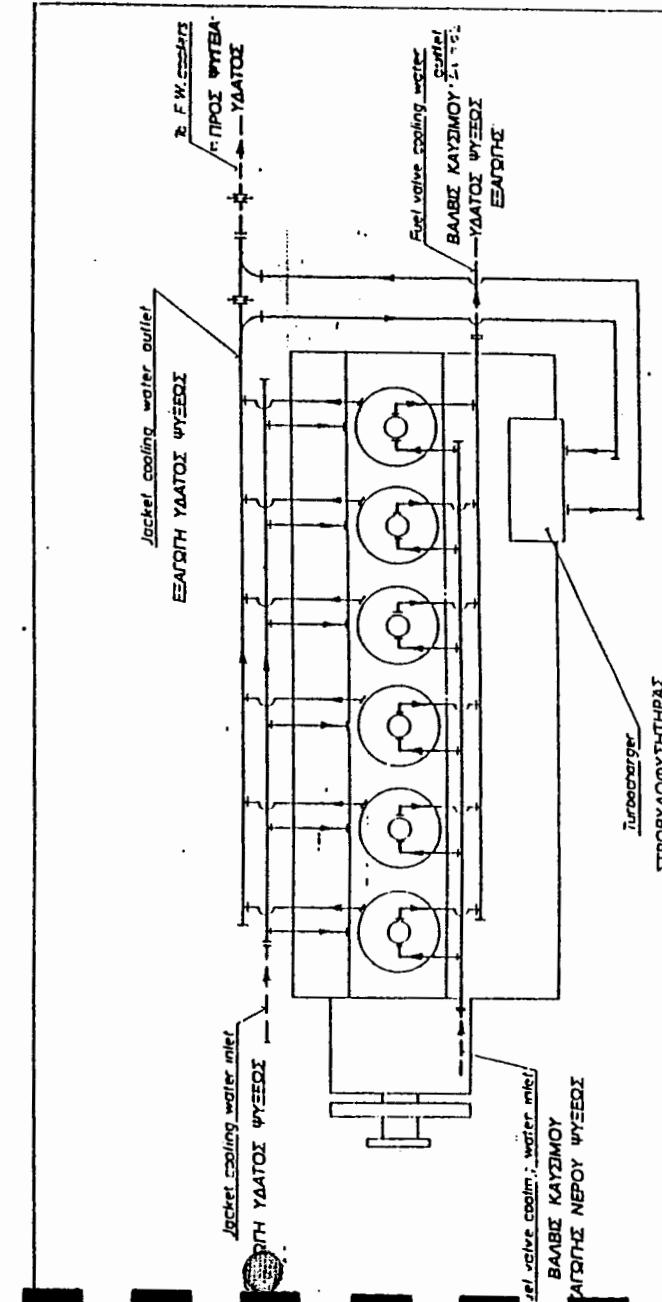
- A = Κύρια μηχανή
- B = Ψυγείο νεροῦ χιτωνίου
- C = Άντλα γλυκοῦ νεροῦ χιτωνίου
- D = Κύρια δεξαμενή μή κοινηλής καί υψηλής στόθμης (ALARM)
- E = Διαχωριστής δέρας
- F = Γεννήτρια γλυκοῦ νεροῦ (Βλέπε σχήμα 9).
- G = Συλλήνα ελαγγαγής νεροῦ χιτωνίου
- H = Συλλήνα έξαερισμής νεροῦ
- I = Ρυθμιστική βαλβίδα θερμοκρασίας
- J = Στροβιλοφυσιστήρας
- K = Ρυθμιστική βαλβίδα θερμοκρασίας
- L = Στροβιλοφυσιστήρας
- M = Μανόμετρο πίεσης νεροῦ πλευρά κατοθήψης άπό τήν άντλα
- N = Μανόμετρο πίεσης νεροῦ άπό τήν πλευρά παράδοσης από τήν άντλα
- R = Μανόμετρο πίεσης τοῦ μετρητού κινήσεων.
- S = Βαλβίδα μετρητής πίεσης
- W = Συλλήνα μύθισης λασφροπίας
- X = Θερμοαντίκα σώματα.

ΣΥΣΤΗΜΑ ΨΥΞΕΩΣ

Σχ. 1/4.1.4a

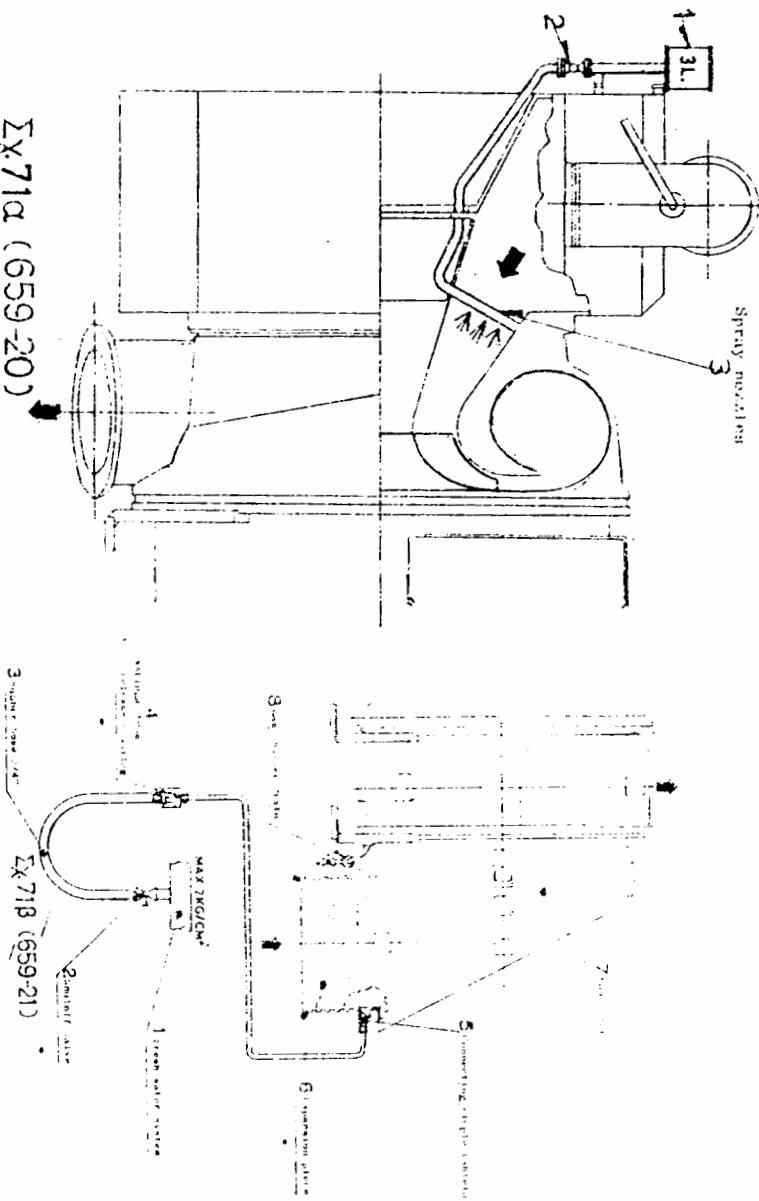


19

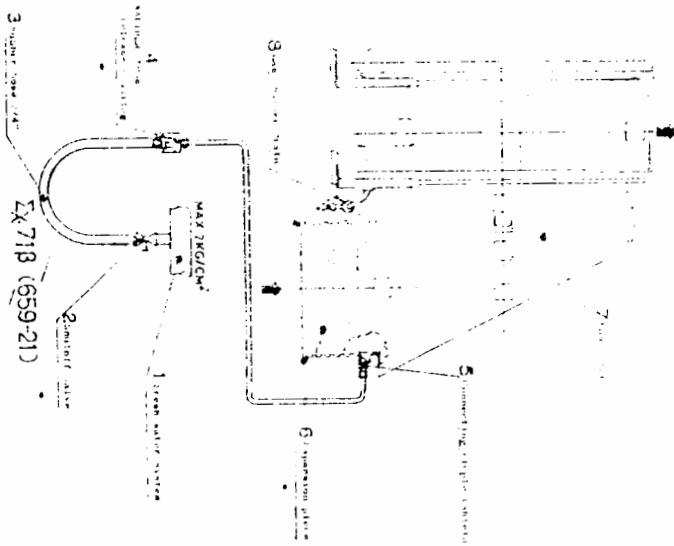


RND	Cooling water flow diagram	
Engines		Σx. 1/4.1.4.
SULZER	DIATTPAMMA POHE. YATCZI WEEZIZ	

β. Πλανοδ στροφίλων Σχ 71β. Ελαττώνται τὸ φρούριον μέχρις περίσσεως τῶν στροφῶν τοῦ στροφῆρος σὲ 1500—2000. Ανοίγεται πρὸ τοῦ πλυντήριος ἡ κρουνὸς στραγγίσεως 8 τοῦ χόρου τῶν μερίων 7, καὶ διαποστοῦται ὅτι δὲν ἔχει βουλόσει, (γάρ αὐτὸς δὲν ἔχει σύνθεση) μὲ μόνιμον στολῆτην ὁ 8), ἐλεγχομένης τῆς φορᾶς. Τὸ ψύχος ἐκ τοῦ στολῆτος 1 μὲ πιεσμ 2 kp/cm², διὰ τοῦ 2, τοῦ ἐξ ἀλατικοῦ 3 καὶ τοῦ ταχυνυδέσμου 4, φέρεται εἰς διπλῶν προστόμιον ὅ, παροχῆς 45-50 λίτρα/λ., ἐντὸς τοῦ τεμαχίου διατοπῆς τῶν μερίων 6. Τὸ πλύσιμο γίνεται μία φορὰ τὴν φεβδομάδαν ἐπὶ 10—15 λ. καὶ συγχρόνως οἱ δύος τοὺς στροφῆρος τῆς μηχανῆς. Μετὰ τὸ πέρις ὑποσυνδέεται τὸ 4 πρὸς ἀποφυγὴν βλαβῆν, λόγῳ λαθοῦς, καὶ η μηχανὴ στρέψεται 1/2 ὥρας μὲ στροφῆρος 1500—2000 πρὸς στρέγνωσην καὶ ἀποφυγὴν διαβρώσεων. Τέλος κλείεται ὁ 8.



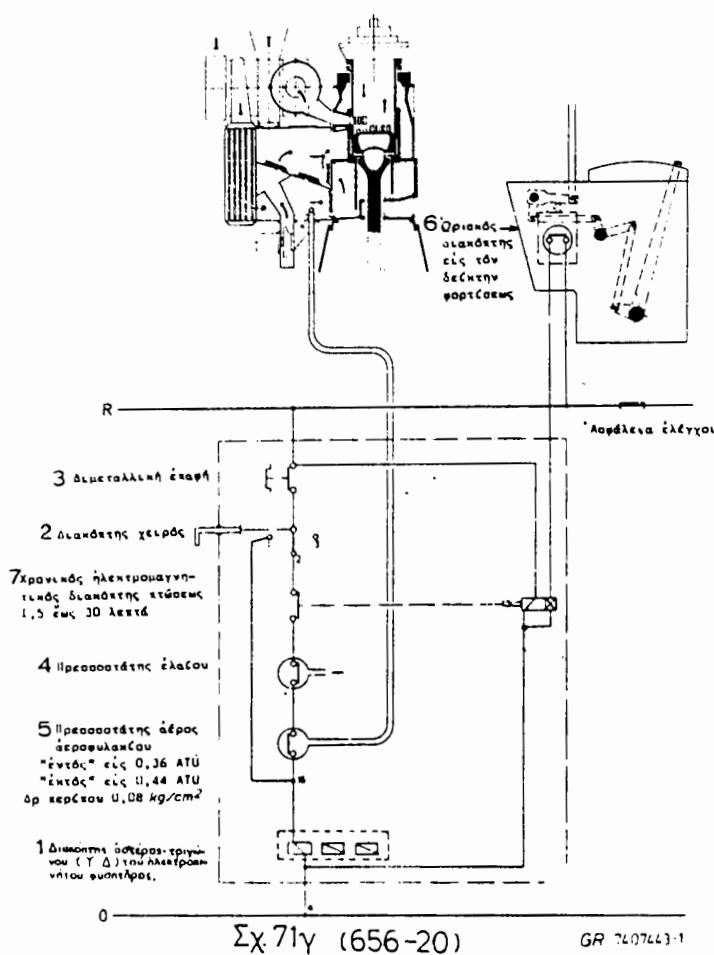
Σχ.71α (659-20)



Σχ.71β (659-21)

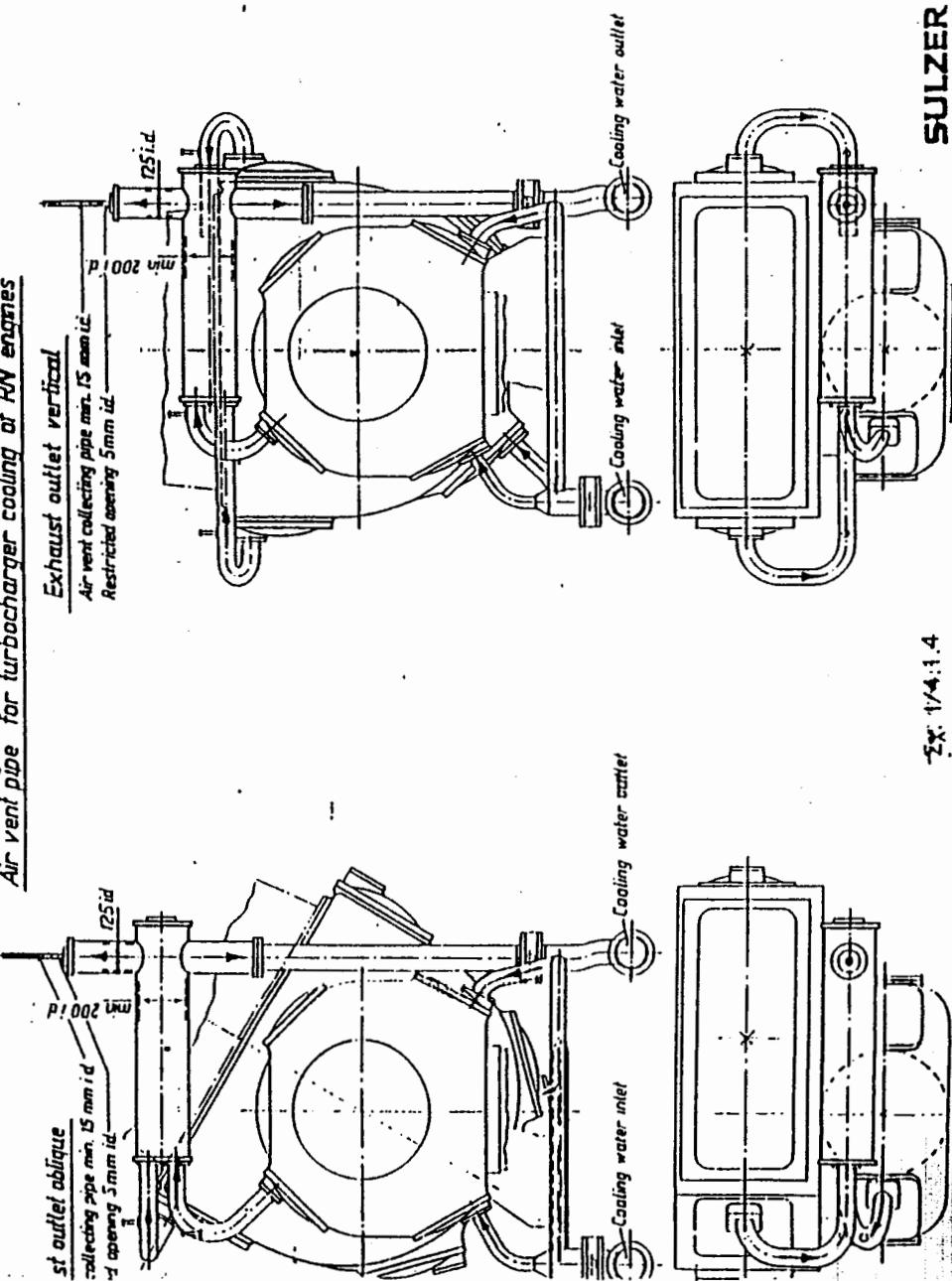
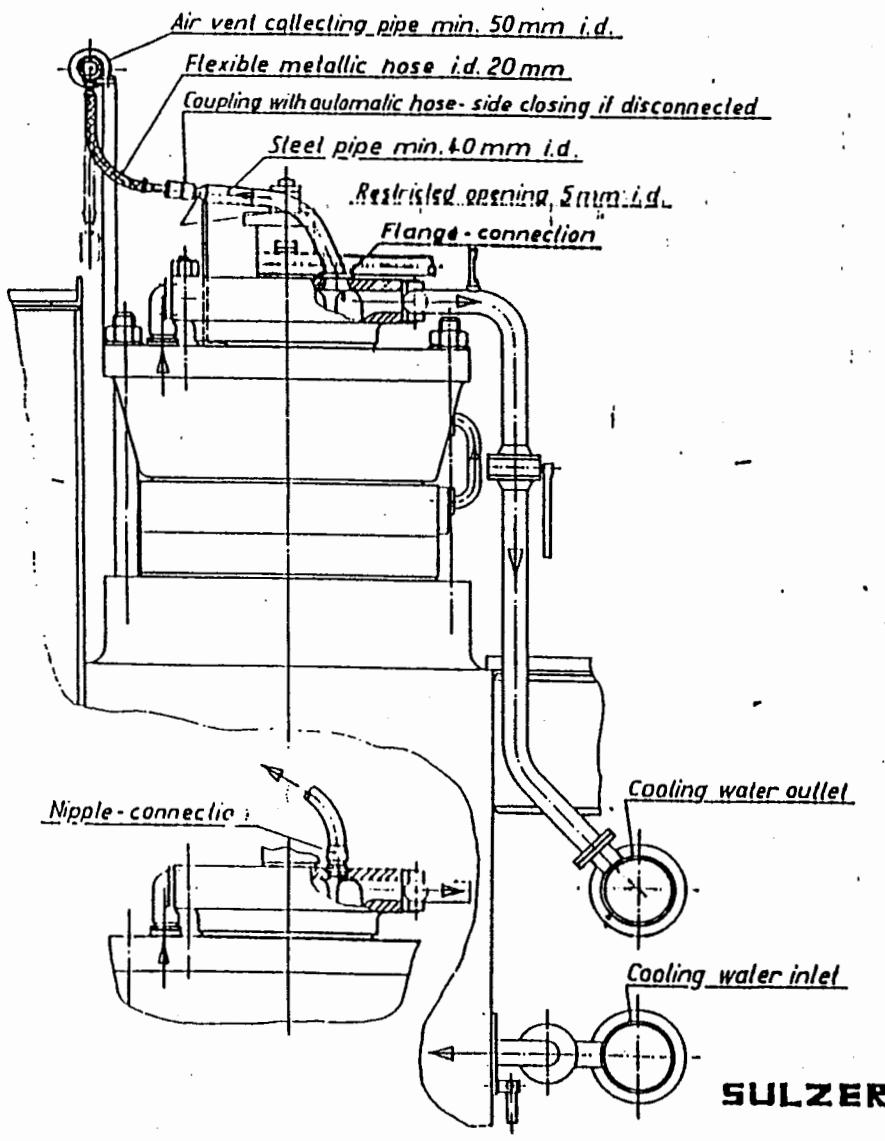
65θ Βοηθητικὸς φυσιστήρας. Χρησιμοποιεῖται στὶς χαμηλὲς στροφῆρες τῆς μηχανῆς. Τὸ Σχ 71γ (659-20) δείχνει τὴν ἴλεκτρικὴν συνδεσμολογία ὅπου 1 ὁ διαχότης Y-Δ ἐκκινήσεως, 2 ὁ κεροχίνητρος διακόπτης, 3 οἱ δισφ. διαράξεις (διμεταλλικὸς διασκόπητρος ἀνατοροτῆς σὲ περίτετρον ἀνάργητος), 4 ὁ πρεσσοστατικὸς πιέσεως ἔλαιου (διακοπῆς σὲ καμπλὶ πιέση), 5 ὁ πρεσσοστατικὸς πιέσεως μέρος, 6 ὁ τριγματικὸς διακόπτης ἐπὶ τοῦ ἐνδείκτου, 7 ὁ χρονοδιακόπτης καθιστερήσεων. (Ο βοηθ. φυσιστήρας δὲν πρέπει νὰ τίθεται σὲ λειτουργία ὅταν δὲν ἔχει σφυλίζεται καὶ)

λίπανση. Σε περίπτωση άναγκης ή μηχανή μπορεῖ να έκτελει χειρισμούς χωρίς τὸν βιολθ. φυσητήρα. Οἱ τριβεῖς τοῦ κινητῆρος γρασσάρονται μετά τὴν ἀφαίρεση τῶν πλευρικῶν πωμάτων, διὰ τῶν δποίων γίνεται, μὲ πλύσιμο πετρελαίου μὲ 4 — 5% λάδι, ή ἀφαίρεση τῶν παλαιῶν γράσσων.

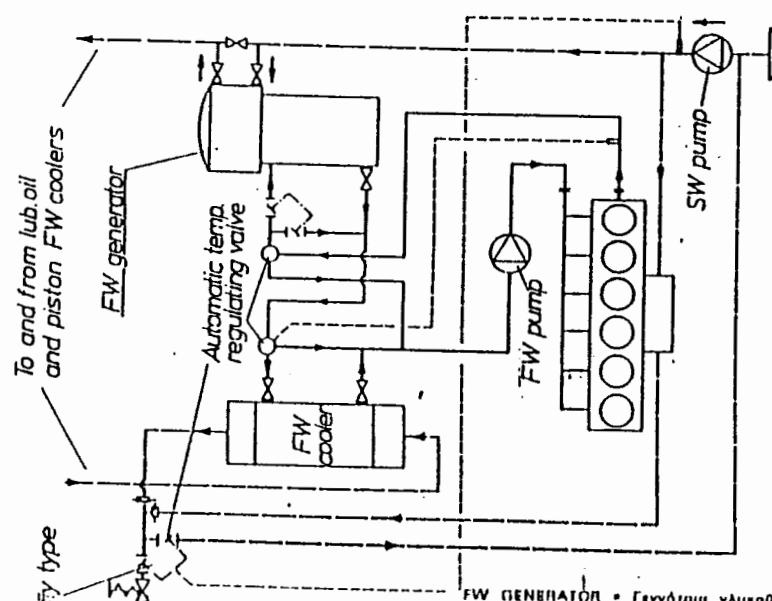


Air vent pipes for cylinder cooling of
RN - engines

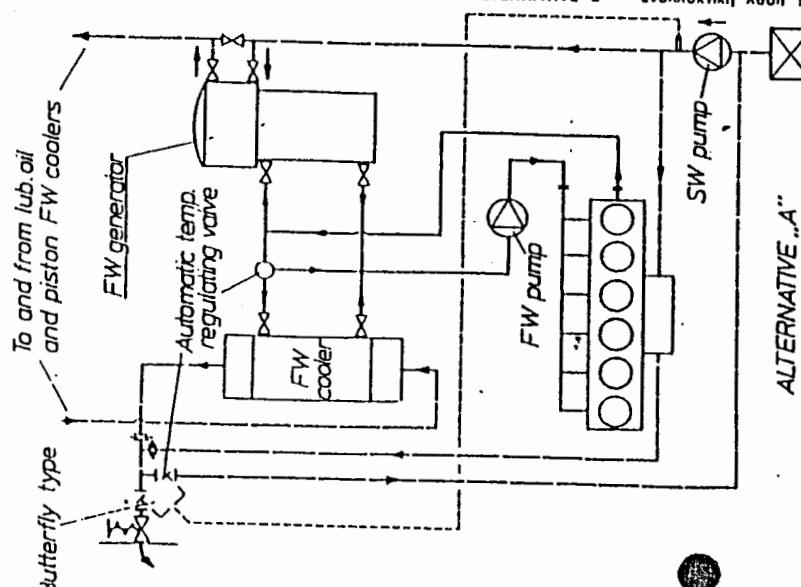
Σχ. 1/4.1.4



ΣΥΣΤΗΜΑ ΣΩΛΗΝΩΣΕΩΝ



4.1.4.3' Επεξηγήσεις τού σχήματος 1/4.1.4.1



FW ΓΕΝΝΗΤΡΟΣ = Γεννήτρια γλυκό νερού.
FW PUMP = Αντίκτινα γλυκό νερού.
SW.PUMP = Αντίκτινα θερμόδοσου νερού
FW COOLER = Ψυγιά γλυκό νερού.
AUTOMATIC TEMP. REGULAT. VALVE = Αυτόματη διαλέξιδα ρύθμισης θερμοκρασίας.
ALTERNATIVE A = Ένολλαστική Λύση Α.
ALTERNATIVE B = Ένολλαστική Λύση Β.

ΜΙΧΑΝΕΣ SULZER

4.1.5 Πίνακας 4

ΠΙΕΣΕΙΣ ΚΑΙ ΘΕΡΜΟΚΡΑΣΙΕΣ ΚΑΤΑ ΤΗΝ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑΝ		ΠΙΝΔ / ΗΙΝΦ			
ΣΗΜΕΙΩΝ ΜΕΤΡΗΣΕΩΣ		ΠΙΕΣΕΙΣ ΘΕΡΜΟΚΡΑΣΙΕΣ °C Kg/cm ²			
		MIN.	MAX.	MIN.	MAX.
ΝΕΡΟ ΨΥΞΟΣ	ΕΙΣΑΓΟΓΗΙ	90,105 56,68,76	3,5 3,0	4,5 4,0	50 60
	ΕΞΑΓΟΓΗΙ			60	75
ΝΕΡΟ ΨΥΞΗΣ ΓΙΑ ΤΟΥΣ ΣΤΡΟΒΙΛΟΥΣ ΕΙΣΑΓΟΓΗΙ				60	75
(TURBOCHARGE)	ΕΞΑΓΟΓΗΙ			10	
ΝΕΡΟ ΨΥΞΟΣ ΒΛΑΒΙΔΟΣ	ΕΙΣΑΓΟΓΗΙ		2,5	4,0	70
ΚΑΥΣΙΜΟΥ	ΕΞΑΓΟΓΗΙ			90	
ΝΕΡΟ ΨΥΞΟΣ ΕΜΒΟΛΟΥ	ΕΙΣΑΓΟΓΗΙ		3,5	4,5	40
	ΕΞΑΓΟΓΗΙ			50	
ΝΕΡΟ ΨΥΞΕΩΣ ΑΕΡΟΣ	ΕΙΣΑΓΟΓΗΙ		2,0	2,8	33
	ΕΞΑΓΟΓΗΙ			45	
ΕΛΑΙΟΝ ΤΡΙΒΕΩΝ ΜΙΧΑΝΗΣ	ΕΙΣΑΓΟΓΗΙ		1,5	2,5	35
ΕΛΑΙΟΝ ΤΡΙΒΕΩΝ ΣΤΡΟΒΥΛΑ/ΡΩΝ					
ΠΛΕΙΣΙΟ ΣΤΗΝ ΣΥΝΕΧΕΙΑ ΓΙΑ ΤΟΥΣ ΣΤΡΟΒΥΛΑ/ΡΕΣ					
ΕΛΑΙΟΝ ΛΙΠΑΝΤΙΣΕΩΣ ΣΤΑΥΡΟΥ	ΕΙΣΑΓΟΓΗΙ		3,0	4,0	35
ΚΑΥΣΙΜΟΝ ΜΕΤΑ ΤΟ ΦΙΛΤΡΑΡΙΣΜΑ	ΕΙΣΑΓΟΓΗΙ		3-6 κανονικό	8,5 5	
ΑΕΡΑΣ ΠΙΡΙΝ ΤΟΥΣ ΣΤΡΟΒΥΛΑΦΥΓΗΤΗΡΕΣ	ΠΤΩΣΗ ΠΙΕΣΕΩΣ		160-200mm		
ΑΕΡΑΣ ΣΤΟΝ ΣΥΛΛΙΓΚΤΗ	ΕΙΣΑΓΟΓΗΙ ΛΙΟ ΤΟ ΨΥΓΕΙΟ		35 Κανονικό 40-45	60	
ΨΥΓΕΙΑ ΑΕΡΟΣ	ΠΤΩΣΗ ΠΙΕΣΙΣ		200-300mm		
ΕΞΑΓΟΓΗΙ	ΕΙΣΑΓΟΓΗΙ ΣΤΗ ΤΟΥΡΗΙΝΑ				
	ΠΙΕΣΙΣ ΜΕΤΑ ΤΗ ΤΟΥΡΗΙΝΑ		500		
	MAX300mm				

Οι πιοσις διανοφίζονται σε ένα ώρος τού μανούρετρου πιοσις περίου 2M ιδίων όποιο το κέντρο τού αιροφέλλου.

* Για την II N 105:12°.

4.2.1 Οδηγίες γιά την πρόληψη ρυπάνσεως και φωτιάς στούς αεροθαλάμους σαρώσεως

Η δημιουργία ρυπάνσεως και καταλοπων στούς αεροθαλάμους σαρώσεως και στις θυρίδες σαρώσεως γίνεται όπο τότε κατάλοπα της καύσεως μεταξύ των κυλινδρων και των έμβολων. Κάτω από κανονικές συνθήκες τότε κατάλοπα δεν είναι προβληματικό. Εάν δημιώς ή καύση είναι άτελης και μέ την άνωμη καινουρή, θά δημιουργηθεί ένα μείγμα καταλοπων πού ούτε άνομιχθεί μέ τό χέλιο του κυλινδρου, τότε πιθανόν νά δημιουργηθούν διαδοχικές έκρηξεις και στη συνέχεια φωτιά στούς αεροθαλάμους σαρώσεως.

4.2.2 Αίτιες προκλήσεως άτελούς καύσης

- Οι καυστήρες δέν έργαζονται σωστά.
- Τό καύσιμο είναι πολύ παγωμένο (δηλαδή λιπαρό προθέρμιανση).
- Ο ρεγχας αυτοματισμού της άντλιας καυσίμου είναι άτελης.
- Εάν τα φίλτρα άέρου είναι παραγωγής στούς στροβιλοφυσητήρες, ή οι θυρίδες έχουν ρυπανθεί, ή οι βαλβίδες άέρου σάρωσης έχουν κολλήσει, τότε παρουσιάζεται άτελης ποσότητας άέρου και έπομπεως άτελης καύσης.

4.2.3 Αίτιες προκλήσεως έκρηξεων των παράγωγων της καύσεως

- Κολλημένα ή σπασμένα ζλαττήρια έμβολων.
- Η λιπανση του κυλινδρου δέν λειτουργεί.
- Βαρύ φορτίο στη μηχανή διλλάζει τό ηποτέλεσμα της λιπανσης των ζλαττηρίων έμβολων.
- Βλάβη στό έσωτερικό των κυλινδρων, π.χ. κάθισεις γραμμιώσεις ή πάνιο ήπιας θυρίδες.
- Εάν μια ή περισσότερες ήπιας πάνια καταστάσεις συμβαίνουν, τότε κατάλοιποι ήπιοι λιπαντωτικοι κυλινδροι θα συγκεντρώνονται μετά έξις υμισιά:

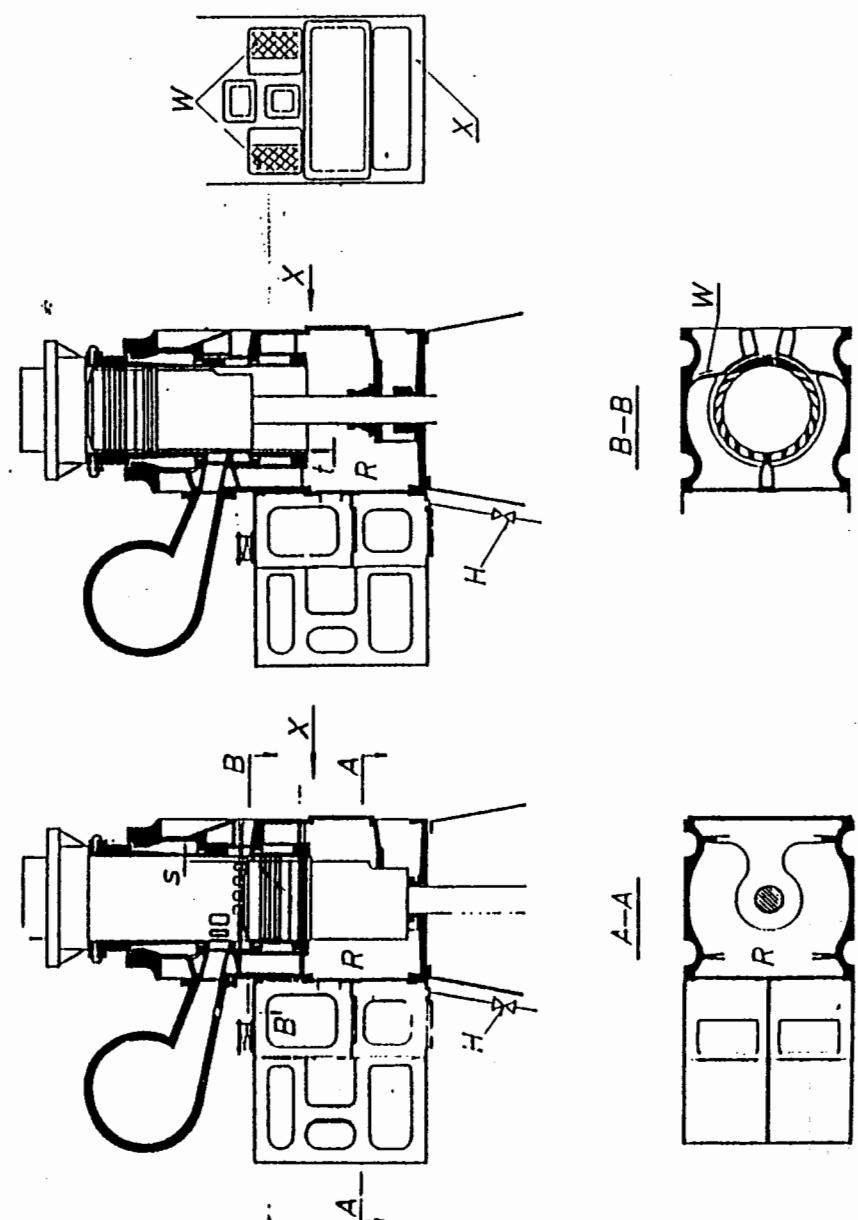
 - Μεταξύ των αύλακωσεων των ζλατηρίων των έμβολων, και των ζλαττηρίων.
 - Στιγμή έπιφράνσης του έμβολου.
 - Στιγμή έκρηξης.
 - Στιγμή θυρίδες έκαγωγής.
 - Στιγμή θυρίδες σάρωσης.
 - Στιγμή αεροθαλάμους σάρωσης πριν τις θυρίδες.

4.2.3.1 Αίτιες προκλήσεως πυρκαγιών

Πριν ή σάρωση λάβει μέρος καυτό άέρια καύσης περνούν μέσα από θαλαμο «B» διά μέσου του άνοιγματος «S» (Ιllustration 1/4.2.4). Αύτο τό άνοιγμα είναι ήπια πλευρά της άντλιας καυσίμου πιο εύρυ, και έπειδη οι δυνάμεις των άεριων και του άέρια σάρωσης πιέζουν τό ζημιόλο πράσ την έκαγωγή τότε μπορεί νά προκληθούν μικρές φωτιές ή αύτο τό σημείο «S». Αύτες οι φωτιές γίνονται άντιληπτές διά τό ταχιωμα «W» γίνεται θεριδι.

Ωστιν ή φωτιά δημιουργηθεί τότε ούτε έπιασει μέσα σύνηση της θερμοκρασίας του άέρου σάρωσης και διαρροει στην άντληση της έκαγωγής πιο λειτουργεί ήπια τό άέρια της έκαγωγής του ή άνισμοτοχου κυλινδρου, θα πάρουσιασε βλάβη.

Σχ. 1/4.2.4



4.2.3.2 Μέτρα άντιμετώπισης τής πυρκαγιάς

Όιαν ύπάρχει κάποια πυρκαγιά πρέπει νά γίνουν τά έξι:

1. Ελότωση στροφών τής μηχανής.
2. Διακοπή παροχής καυσίμου πρός τόν κύλινδρο.
3. Όταν ή φωτιό περιορισθεί, πού συνήθως αύτό γίνεται μετά άπο 5-15 λεπτά, μηποροῦμε νά ξανεπαναλάβουμε τήν παραχή καυσίμου πρός τόν κύλινδρο και νά σύζησουμε την στροφής διαδοχικά.

Όπως φαίνεται άπό της αιτίες πού μηποροῦμε νά προκαλέσουμε μία πυρκαγιά, αύτή μηπορεί νά άποφευχθεί με μία σχολαστική διατήρηση της μηχανής.

Μερικά μέτρα προστασίας είναι:

1. Καθημερινά άποιστράγγιη της βιαλίδιας «H».
2. Τημηματικές έπιθεωρήσεις και καθαρισμός, όντας άπαραίτητο, τον θαλάμου αδρωσης ειδικώς τά άνοιγματα του όρεος σύρμωσης.
3. Σωστή ρύθμιση της παροχής καυσίμου.

4.2.4 Οδηγίες για τήν άποφυγή έκρηξεων στόν στροφαλοθάλαμο

Παρατηρήσεις πού έχουν γίνει κατά διαστήματα αχετικά μή της αιτίες κάποιας έκρηξης σε μία μηχανή Diesel SULZER έδειξαν διτά αύτό μηπορεί νά συμβεί πολύ σπόνια και κάτια άπο ειδικές περιστάσεις. Τό έλαιο του στροφαλοθάλαμου πολύ σπόνια άναφρεγεται και αύτό μηδέλον είναι δύνατον νά συμβεί. Όπως και μία ξαφνική άναφρεγεται είναι θεωρητικά και πρακτικώς δύναται. Μία κολλή διατήρηση της μηχανής μίας βιοηδάει και πολύ νά άποφύγουμε μία τέτοια κατάσταση. Έάν θέβεια ύπάρχει κάποια ζέδειξη κινδύνου έκρηξης ή μηχανή πρέπει νά σταματήσει άμεσως και ο χώρος γεμίζεται με CO₂. Έάν η μηχανή σταματήσει ξαφνικά λόγω κάποιου κινδύνου και πρέπει νά έπιθεωρήσουμε μήρι θιασι, στροφαλοθάλαμό, αύριωση, τότε πρέπει, νά περιμένουμε τούλαχιστον 10 λεπτά γιά νά κρυώσουμε τό θερμά τημήματα πρός έπιθεωρηση, διαφορετικά διάνοιξιμε άμεσως κάπωι πάπο τό τημήματα ύπάρχει κινδύνας άναφρεγγής λόγω της άποτημης εισροής άτμεως. Άλλο γιά καλύτερη άσφαλεια διτων άνοιγμανται οι πόρτες του στροφαλοθάλαμου μετά τήν πάροδο ώρας καλά θά ήταν νά ύπάρχει κάπαιος πυροσβεστήρας κονιά.

ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΕΞΑΡΤΗΜΑΤΩΝ

ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΠΕΜΠΤΟ

5.1 ΣΤΡΟΦΑΛΟΦΟΡΟΣ ΛΕΩΝΑΣ

Ο Στροφαλοφόρος δίζονας μετά παλιές τύπου μηχανές SULZER ήτανε καπασιευμένος άπο ένα τημήμα χωρίς διακοπές. Κατώς δημιών ή ανάπτυξη τών μηχανών SULZER ήτανε ραγδαία, κατά την παρουσία περισσοτέρων κυλινδρών, διτα ήτανε ολόκληρον νά λαχύσει δι παλαιός τύπος στροφαλό.

Έτσι δι στροφαλος καπασιευόμεθη μήτε ένα τρόπο νέο, διηλυδή, άποιελεται άπο ιμιμάτα στροφιέων κατάλληλη συνδερένα μεταξύ τους. Διηλαδή τό κορβία τών έδρανων και οι φλάντες έχοιν συνοριοθετεί μεταξύ τους διά συστολής έν Θερηψ. Ο γινοίς μεταξύ τών στροφάλων ένοια κατά τέτοιο τρόπο έτσι ώστε νά έπιτυχθώνται οι τύνοι κότερες συνθήκες μηχανής ζυγοσταθμίσεων, κραδοποιών, στρέψεως, και στροφοπληρώσεως. Ο δίζονας τού ωσπικού τριβέων ένώνεται μετά τού στροφαλοφόρου δίζονα γιά μιά φλάντζα και φέρει τόν σφόνδυλο. Οι τριβές τού στροφαλοφόρου δίζονα λιπαίνονται άπο τό σύστημα λιπάνσεως χαμηλής πιέσεως. Η κατακόρυφος έλευθερία τών τριβέων τού στροφαλοφόρου δίζονος, ρυθμίζεται μή προσθήκες.

Κατά την τοποθέτηση του δι στροφαλοφόρος δίζονας, πρέπει νά ρυθμισθεί κατά την άξονική του έννοια, έτσι ώστε τό μέσον του μετά τόν ωσπικό τριβέα, νά είναι κινητόν πρός τόν σφόνδυλο κατά 1-1,5 χιλ. σε σχέση πρός τό κέντρον τού άντιστοιχου κυλινδρού.

Γιά νά έξαριτθωσυμε τόν βαθμό μετατόπισης τού δίζονας τών κορβίων τών στροφαλών, υχειτικά μή τόν θεωρητικό δίζονα, λόγιο φθωρᾶς τών τριβέων, πρέπει δι στροφαλοφόρος δίζονας νά έλεγχεται περισσικά. Οι κοχλίες συσφρύγγεων πού θρίλακονται μεταξύ τών τριμμάτων τού στροφαλόου και τών τριμμάτων άντιστοιχα, πρέπει ατέ περιτιωπή πού έχουν έξαρμοσθεί νά συνδεθούν σύρμανα μή τόν άκολουθους άριθμους:

HIND 6DM HIND 7DM HIND 9DM

Προέκταση τών κοχλίων σε σχέση			
μή τό περικόχλια τών τριβέων	0,35mm	0,35mm	0,41mm
Γωνία Συσφρύγγεων τών περικοχλίων	35°	35°	40°

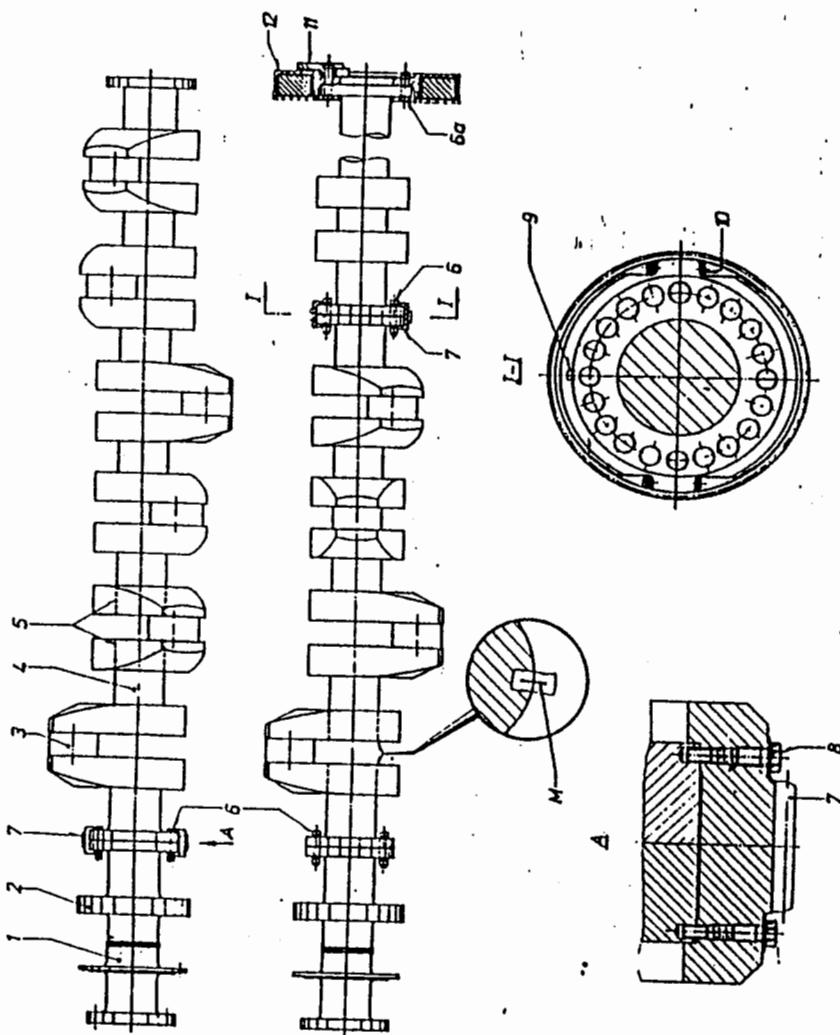
5.3 ΤΡΙΒΕΙΣ ΣΤΡΟΦΑΛΟΥ

Οι τριβές στροφαλών κατά τό κατακόρυφο στή βάση μής μηχανής κάθεται τριβές άποιες άπα δύο έξαρμοτά μέτρη. Τές πρασιθήκες (μηχανής) γιά την ρύθμιση τών κάθετων έλευθερών τέλεσθεν, και τό κάλυτα τών τριβέων μετά μή δύο άποτημης κοχλίες.

Οι έργασίες έπιφανεις τών κελύφων τών ωσπικών τριβέων είναι έπιφανειμένες μή λευκό μέταλλο. Τό έλαιο πού παρέχεται άπο τό σύστημα λιπανσίας μής μηχανής, παρέχεται άπο πίεση διά μέσου μής διαίς άπο τό κάλυτα τού τριβέων. Έπιστης από περιβλήτη τού κέλυφους θρίλακονται όπες ατ δόπεις μήδε βιοθεθούν γιά νά τοποθετηθούν μή έκει τό μετρητικό έμμαλειο γιά νά μετρηθωσυμε τήν φθωρά τών έπιφανειών τών κάτω κελύφων έτσι ώστε μή μήριανται νά έξαρμοτάσυμε τά κελύφη τών τριβέων. Τό τελευταία χρόνια οι ειδικοι τεχνικοί μής SULZER έχουν σχοληληθεί μή τέλειαν άποτημη τά κελύφη τών τριβέων και τήν έξεύρεση κάποιου όλλου όλικου κατασκευής τριβέων έκτός μή από τού λευκού μετάλλου. Ένα τέτοιο όλικό είναι ένα κράμα πάλουμνισου-καπασιτέρου, μή 40% σε περιεκτικότητα κρασιτέρου. Τό κύριο κέρδος άπο ούτε είναι μή μεγαλύτερη άντοχή τού κράματος σε ποικιλίες. Χρειάζεται δημιών νά αύξηση μή πίεση τού έλασμα λι-

ΣΤΡΟΦΑΛΟΦΟΡΟΣ ΑΞΩΝ

Σχ. I/5.1



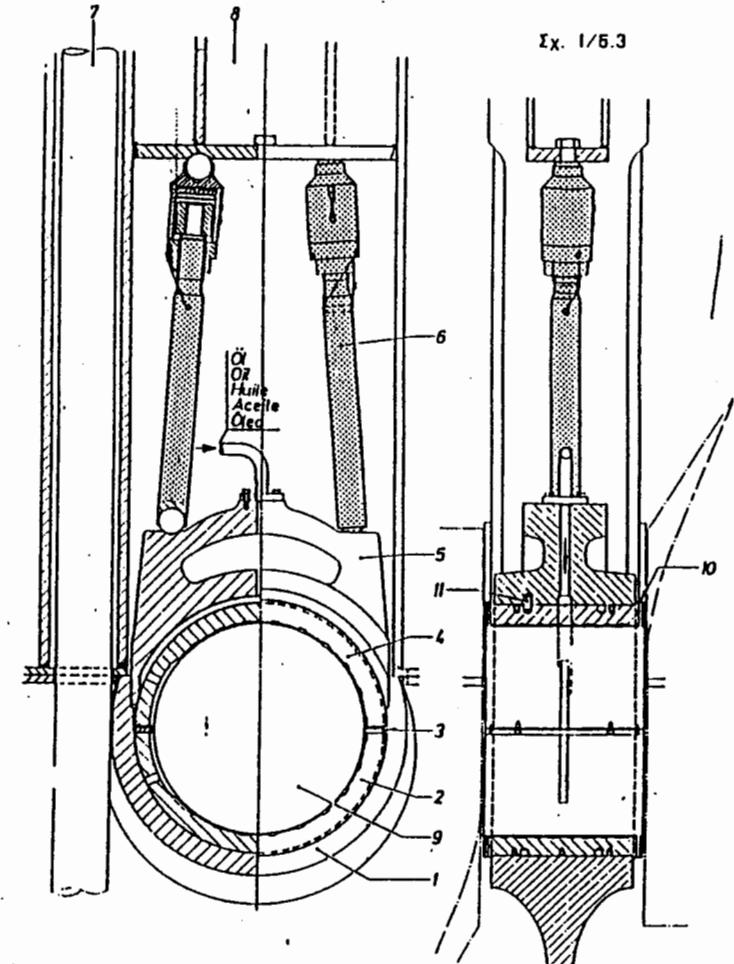
5.2 ΕΠΕΞΗΓΗΣΕΙΣ ΤΟΥ ΣΧΗΜΑΤΟΣ I/5.1

- | | |
|-----------------------------|---|
| 1. ΠΙΤΙΚΟΙ ΤΡΙΒΕΙΣ | 7. ΚΟΧΛΙΑΣ ΓΙΑ ΤΗΝ ΚΙΝΗΣΗ ΤΟΥ ΕΚΚΕΝΤΡΟΦΟΡΟΥ |
| 2. ΕΛΑΤΗΡΙΑ ΠΙΤΙΚΟΥ ΤΡΙΒΕΩΣ | 8. ΖΕΥΓΟΣ ΚΟΧΛΙΩΝ |
| 3. ΠΕΙΡΟΣ ΣΤΡΟΦΑΛΟΥ | 9. ΘΕΣΙΣ ΕΙΔΙΚΟΥ ΕΡΓΑΛΕΙΟΥ |
| 4. ΚΟΜΒΙΟΝ ΑΞΟΝΟΣ | 10. ΚΟΥΛΙΕΣ |
| 5. ΠΛΕΥΡΕΣ ΑΞΟΝΟΣ ΙΚΙΔΑΡΑΙ | |

πάνωσεις τῶν τριβίτων. Έτοι μόλις 4 bar πού ήτανε για τὴν σειρὰ PN τίγινε 16 bar γιό τὴν σειρὰ PN. M.

Κατά πρωθήκη δὲ, τομοθετήθησαν λεπτά φίλτρα έλασιον τῶν 50 μm.

ΤΡΙΒΕΙΣ



1. ΚΕΛΥΦΟΣ ΤΡΙΒΕΩΝ (ΕΞΩΤΕΡΙΚΟ)
2. ΚΕΛΥΦΟΣ ΤΡΙΒΕΩΝ
3. ΠΡΟΙΟΝΚΕΣ
4. ΚΕΛΥΦΟΣ ΤΡΙΒΕΩΝ (συνέχισις τῶν 2)
5. ΚΑΛΥΜΑ ΤΡΙΒΕΩΝ

6. ΠΙΤΙΚΟΙ ΚΟΧΛΙΕΣ
7. ΣΥΝΔΕΤΙΚΗ ΡΑΒΔΟΙ
8. ΚΟΛΩΝΑ
9. ΣΤΡΟΦΑΛΟΣ
10. ΟΠΗ ΜΕΤΡΗΣΕΩΝ
11. ΗΕΙΡΟΣ

Οι τριμείς έξαριθμονται μιέ μία δύνιμη αιτική τροχαλία. ¹ Ο κάτιν ήπιατριβήσας δήμως έξυγεται μιέ ειδικό έργαλείο, κατ' για νά άποφύγουμεις κάποια βλάβη τῆς έκστατικής ζητιφάντιας του, κατό την στρέψη υπονήμως γίνεται λίπανση. Λόγω δη μέ άξονας είναι εύκαμπτος δέν πρέπει νά έξαριθμονται συγχρόνως δύο τριμείς τῆς ίδιας ωειρᾶς. Κατά την διώρκεια τῆς έξαριθμεως πρέπει νά έξετάζονται οι δόπες λιπάνσεις κατ' νά καιθαρίζονται, νά έλέγχεται δέ ή «Φθορά τῶν τριμέων».

Για νά έφαρμόσουμε τὸν κάτω ἡμιτριβέα χρησιμοποιοῦμε μία τριγωνική ξύστρα πέχρις νά ἀποκτήσουμε μία γωνία κατά τὸ κατακάρυφὸ τῶν 40°-60°. Γιά νά στερεώσουμε τὰ κελύφη τῶν τριβέων χρησιμοποιοῦνται οι κοχλεῖς οἱ δόποιοι αφίγγονται ἀπό τοὺς ἐντιστῆρες καὶ μὲ τὶς ἐπιφάνειες στηρίζενται πολὺ καθαρές. Η διαμήρηση διατάσσεται μεταξὺ τὴν μάκινηζη τῶν κειχλῶν δέν πρέπει νά υπερβαίνει τὸ 0,1 πηδ. Τέλος ομηρεύνεται διὰ ἐπὶ τῶν σιαλήνων ὑψηλῆς πίεσης τοποθετοῦνται ἀσφαλιστικές βαλίδες οἱ δόποιες λειτουργοῦνται στὸ 600 κρ./cm² γιὰ τὴν ἀποφυγὴν ὑπερβολικῶν τάσεων τοῦ τῶν κρεικλῶν.

5.3.1.2 Πρωτεινόμενα tests

Ό οικος SULZER προτείνει μία σειρά άπό *tests* που θα μπορούσαν να γίνονται κατά διαστήματα έπειτα από την εγκατάσταση του φρέζερου ώστε να γίνεται άντιληπτή ή κατάσταση αυτού. Αυτά τα *tests* δέ, είναι:

1. Χημική άναλυση, είναι άπαραίτητη γιατί μός γνωρίζει κατά πόσο διατηρεί τις άρχικές του ιδιότητες.
 2. Μαγνητικό test, αύτό μάς δείχνει την φθορά των έπιφανειῶν.
 3. Ultra-sonic-test, μᾶς δινιχνεύει σε τι ποσοσιό λεπτότητας βρίσκεται το ύλικό κατασκευῆς του ίδιου ζεύγους.

Γιά νά είναι ό στρφαλας ίκανός νά μεταφέρει τά φορτία πού δημιουργούνται άπό τις πιέσεις τών κυλινδρων σέ κάθε μηχανή, πρέπει οι στρφείς και οι πείροι αύτού νά έχουν όσο τό δυνατόν μεγαλύτερη έπιφάνεια. Γι' αύτό οι δάιμετροι τών στρφέων και πείρων έχουν αύξηθει σημερα, άπό την SULZER, άλλα τά μήκη αύτών έλαστιαίτηκαν για νά είναι τό δλικό βάρος τής μηχανής δύον τό δυνατόν λιγώτερο έτσι ώστε νά έχουμε τελικά τόν μέγιστο άριθμό γιά τόν λόγο Δύναμις/Βάρος.

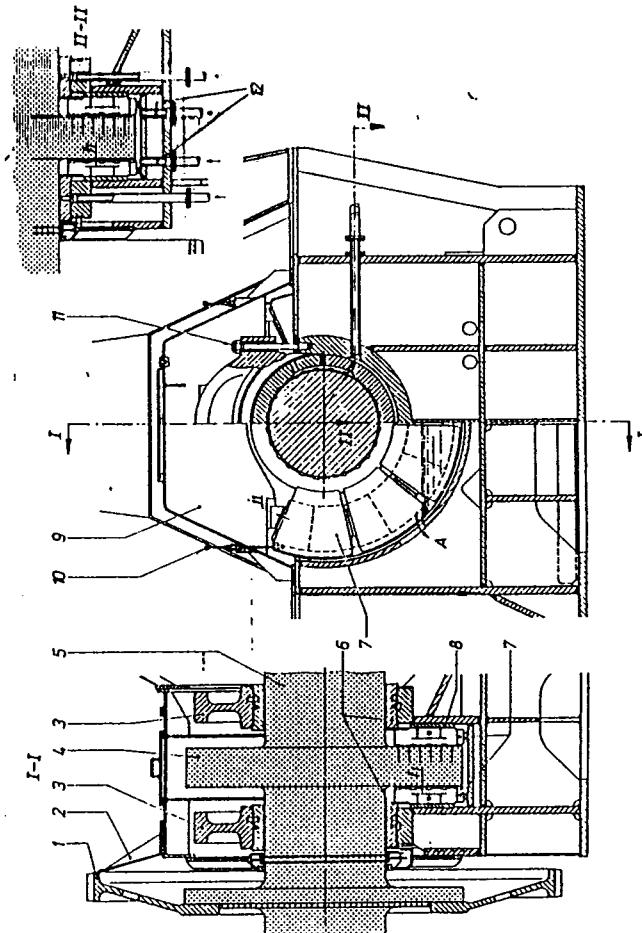
5.3.2 Ωστικός τριβέας

Μίσια σύντοι μεταδίδεται ή μησις τῆς Ἑλικας πρός τὸ ὄκαριος μίσιο τῆς βάθειας.
Ἀποτελεῖται ὅπο δύο ἔδρωνα τὸ ὅποια παραληπιθάνουν τὸ βήρος τοῦ τριβέως τοῦ
ἀξιονός μετά τοῦ αφονδύλου. Ὁ ὕστικός δένοντας ἔχει ασφυρηλατημένες φλάντζες στα
ἄκρι του οι ὅποιες συνδέονται μὲ τὸν στροφαλαοφόριον ἀξονα καὶ ἑλικοφόρῳ ὅξονα μὲ
κυκλίες. Ὁ αφόνδυλος στερεώνεται μὲ τὸν ἀξονα τοῦ ὕστικου τριβέως μὲ εἰδικούς
κυκλίες. Γύρω ἀπὸ τὸν ὕστικό τριβέα τοποθετοῦνται δύο περικόχλια τὰ ὅποια ἔχουν
ὅδιγησός, ὅπο τούς ὅποιους οἱ πρός τὴν μηχανή παίρνουν τὴν ὥση διά τὸ πρόσω παίρνουν
τὴν ἑλικα παίρνουν τὴν ὥση γιά τὸ ἀνόποδα.

Οι δύληγοι είναι δύμοι οι οποίοι στο σχήμα και άπό τις δύο πλευρές, έπιστρωματίζονται με λευκά μεταλλα και βιρίσκονται έντις έλαιου πού τροφοδοτείται άπό τό δίκτυο χαρημηλής πίεσης. Οι θερμοκρασίες τριβέων λαμβάνονται με θερμόμετρο Θ, πλευρικά τοῦ κελύφους τῶν τριβέων. Τά περικόχλια τῶν δύληγων καταλαμβάνουν τά 3/4 τοῦ κύκλου στά σάκρα δια συσφιγμοί ελάσσωτα με ἐλευθερία 0,1 μμ. Ήταν άποφεύγεται ή περιστροφή τῶν δύληγων. Ή λίπανση κάθε τριβέως γίνεται με ίδιατερους σωλήνες. Ή παροχή έλαιου πρὸς φύξη καὶ λίπανση για τοὺς δύληγον γίνεται άπό δύο έπιστρομά. Τό ένα έπιστρομό πού δίνει στὸν δύληγόν τοῦ πρόσω πίνεια εἰναι μόνιμα ἀνοικτόν ἐνώ για τούς δύληγούς τοῦ εἰνάποδα είναι πάντοτε ἀνοικτά, μόνο δια τούς ἐκτελείται ἀνάποδα διαρκείας. Ιερισδικά πρέπει να γίνεται δι ελεγχος τῆς ἐλευθερίας τῶν 0,1 μμ.

Οι λεγόμενες «κιθάρες» του στροφίδου πρέπει νό κρατηθούν όσο τό δυνατόν λεπτές και για νά ύποβιστοίσουν τις άπωλειες πού λόγω τής άνισχης έχει αύξησηι ιδ πλάτος αύτών. Μερικές φορές τοποθετούνται άντιτίθαρα στις πλευρές του στροφίδου διά νό έλαττώνουν δοο τό δυνατόν τις δυνάμεις κατά τό ζεύγη αύτών πού τινούν νό διοσισιθμίσουν τόν στρόφιδο.

Σχ. 1/6.3.2 ΩΣΤΙΚΟΣ ΤΡΙΒΕΥΣ



- | | |
|--|--|
| <ol style="list-style-type: none">1. ΣΦΟΝΔΥΛΟΣ2. ΣΗΜΕΙΟ ΣΥΖΕΥΞΗΣ ΣΦΟΝΔΥΛΟΥ3. ΚΑΛΥΜΑ ΤΡΙΒΕΩΝ ΠΡΟΣ ΤΟΥΣ ΑΚΤΙΝΙΚΟΥΣ ΤΡΙΒΕΙΣ4. ΠΕΡΙΚΟΧΑΙΑ5. ΑΞΩΝ ΩΣΤΙΚΟΥ ΤΡΙΒΕΩΣ6. ΚΕΛΥΦΗ ΤΡΙΒΕΩΝ | <ol style="list-style-type: none">7. ΟΔΗΓΟΙ ΩΣΤΙΚΟΥ ΤΡΙΒΕΩΣ8. ΧΩΡΟΣ ΓΙΑ ΤΟΝ ΩΣΤΙΚΟ ΤΡΙΒΕΑ9. ΚΑΛΥΜΑ ΓΙΑ ΤΟΝ ΩΣΤΙΚΟ ΤΡΙΒΕΑ10. ΘΕΡΜΟΜΕΤΡΟ11. ΚΟΚΛΙΣΕΣ ΚΑΛΥΜΑΤΟΣ ΤΡΙΒΕΩΝ12. ΑΚΡΟΦΥΣΙΑ |
|--|--|

5.4 ΜΗΧΑΝΗΜΑ ΣΤΡΕΨΕΩΣ ΚΡΙΚΟΣ (ΣΧΗΜΑ 1/5.4 - 5.4α)

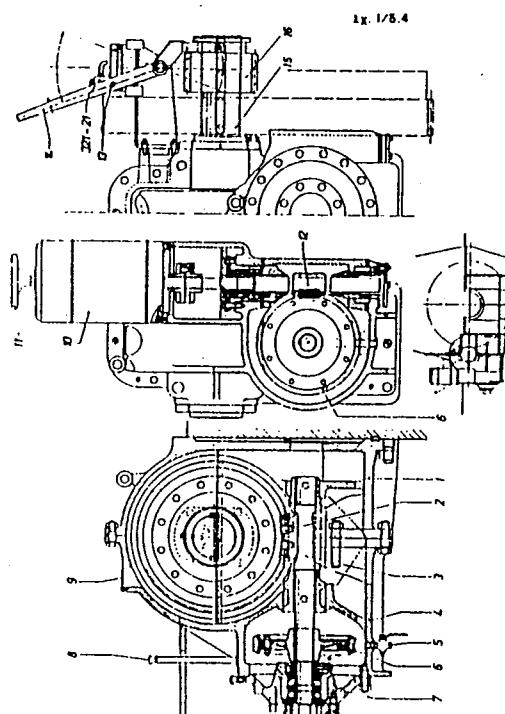
Στο πίσιν μέρος της μηχανής, μετά τόν σιφόνδυλο τοποθετείται ο κρίκος. Έπι τού σιφόνδυλου βρίσκεται μία βαθμολογηριένια κλίμακα, ή όποια μᾶς δείχνει τις θέσεις του στροφάλου τού τελευταίου κυλίνδρου πουύ βρίσκεται κοντά στόν σιφόνδυλο. Γιά τούς άλλους κυλίνδρους μόνο τά Α.Ν.Σ., σημειεύνονται σε αυτή τήν κλίμακα. Άλλαγές μικρών γνωνιών μπορούν νά γίνουν χειροκίνητα μέ τήν βαθμεία ένός τροχού πουύ βρίσκεται στόν ήλεκτροκινητήρα. Ο ήλεκτροκινητήρας κινεί τόν τροχό στρέψιμης μέ δύο διαφορετικούς άτερμιόνοις, οι όποιοι έργαζονται μέσα σε στεγανό κέλυφος μέ ζλαιον. Ένας δεκτής έπιλης μᾶς έλεγχει τήν στάθμη τού ζλαιού. Η έμπλοκή και άποσυμπλοκή γίνεται χειροκίνητα μέσω ένός μιοχλού. Γιά νά άποφύγουμε τήν έκκινηση τής μηχανής μέ τόν κρίκο έντος, υπάρχει μία βαλβίδα έμπλοκης (Σχ. 1/5.4-5.4α Α καί Β) ή όποια διακόπτει αυτόματα τήν παροχή άέρος έκκινησεως δταν ύπόρχει έμπλοκή. Η στρέψη τής μηχανής γίνεται μέ τούς δοκιμαστικούς κρουνούς άνοικτούς γιά άποφυγή υπερφορτίσεως τού κινητήρος. Πάντως πρέπει νά έμαστε οίγουροι πριν έκκινησουμε τήν μηχανή δτι ο κρίκος είναι άποσυνδεδεμένος καί δτι ο μιοχλός ειναι άσφαλισμένος μετά τού κοχλα.

Ο κρίκος γραμματίζεται περιοδικώς γιά έλαττισιν τής φθοράς και έλεγχεται ή στάθμη τού ζλαιού ή όποια είναι δτις άκολουθα:

Γιά τήν RN 6BM = 70 litr. περίου

RN 76M καί RND 90M = 200 litr. περίου

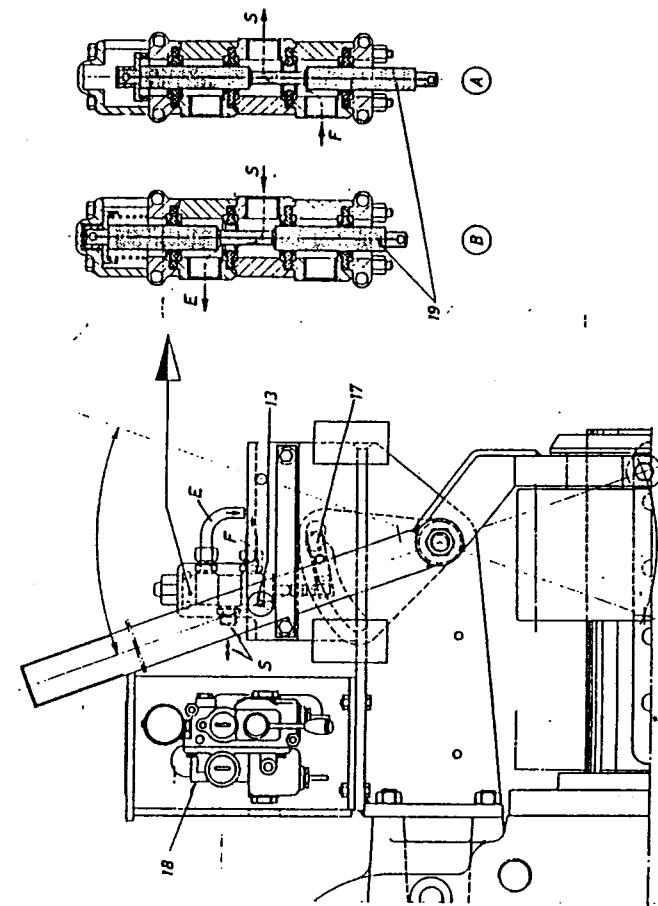
Έπισης ή βαλβίδα έμπλοκης πρέπει νά έλεγχεται καί νά ρυθμίζεται δν στρέψει εύκολα έντος τού δόηγού έμβολου. Η βαλβίδα πρέπει δτδν άποσυνδέεται ο κρίκος νά είναι κλειστή, καί έλεγχεται, δτι η έλευθερία μεταξύ δνων καί κάτω τομέως είναι 1 mm και 2 mm δταν η βαλβίδα άνοιγει. Έλεγχος έπισης γίνεται δν ο δέρας φθάνει στήν αύτούτο βαλβίδα έκκινησης, δταν ο κρίκος έχει άποσυνδεθεί.



1/5.4

ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER

Σχ. 1/5.4α



5.4.1 Επεξηγήσεις σχημάτων 1/5.4 καί 5.4α

- | | |
|------------------------------------|--|
| 1. ΚΕΛΥΦΟΣ ΚΡΙΚΟΥ | 15. ΑΞΟΝΑΣ ΚΥΡΙΟΣ |
| 2. ΜΕΓΑΛΟΣ ΤΡΟΧΟΣ (Γρανάζι) | 16. ΠΕΡΙΣΤΡΕΦΟΜΕΝΟΣ ΤΡΟΧΟΣ |
| 3. ΑΞΟΝΑΣ | 17. ΚΥΛΙΝΔΡΙΚΟ ΣΩΜΑ |
| 4. ΕΜΠΡΟΣΘΙΟ ΤΜΗΜΑ ΚΕΛΥΦΟΥΣ ΚΡΙΚΟΥ | 18. ΤΜΗΜΑ ΜΕΙΩΣΕΩΣ ΠΙΣΙΝΗΣ |
| 5. ΚΡΟΥΝΟΣ ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΕΩΣ ΕΛΑΙΟΥ | 19. ΕΜΒΟΛΟ ΕΛΕΓΧΟΥ |
| 6. ΜΙΚΡΟΣ ΤΡΟΧΟΣ (Γρανάζι) | |
| 7. ΚΑΛΥΜΑ ΤΡΙΒΕΩΣ | A. Θλιη βαλβίδος δταν περιστρέφεται ο τροχός, είναι ίκτος. |
| 8. ΑΚΡΟΣΩΛΗΝΙΟ ΕΛΑΙΟΥ | B. Θλιη βαλβίδος δταν στρέψει ο τροχός, είναι ίντις. |
| 9. ΚΑΛΥΜΑ ΤΟΠΟΘΕΤΗΣΕΩΣ ΕΛΑΙΟΥ | C. Ιωλήνας έξιτρώσιως |
| 10. ΗΛΕΚΤΡΟΚΙΝΗΤΗΡΑΣ | D. Έλεγχος τροφυδωσίας άέρος |
| 11. ΧΕΙΡΟΚΙΝΗΤΟΣ ΤΡΟΧΟΣ | E. Έλεγχος άέρος άπο τόν διερυθάλαμο |
| 12. ΚΑΘΕΤΟΣ ΑΞΟΝΑΣ | F. Έλεγχος άέρος άπο τόν διερυθάλαμο |
| 13. ΚΟΜΒΙΟΝ (μίρος) ΣΥΝΔΕΣΕΩΣ | |
| 14. ΘΡΑΞΙΩΝΑΣ ΣΥΝΔΕΣΕΩΣ | |

5.4.2 Διωστήρας και τριβείς διωστήρα (Σχήμα 1/5.4.2)

Οι κάτω και άνω τριβείς του διωστήρα είναι ξεχωριστοί από τόν διωστήρα. Κοχλιώνονται μεταξύ τους μέτα κοχλίες έντασεως (έντατηρες). Τό δυνα μετέρος τού διωστήρα φέρει τούς δύο δύνα μητριτριβείς τού διωστήρα (γνωστοί και ως τριβείς δυνα σημείου ή τριβείς σταυρού).

Τό κάτω μέρος τών τριβέων τού σταυρού καλύπτεται μέτε κελύφη τό δύνα η πικαλύπτονται μέτε λευκό μετάλλο. Δύνα δύε κοχλίες στηρίζουν τό κελύφη στό σύμμα τού τριβέως. Έδω πρέπει νά σημειωθεί διτέ έπειδή δύνα υπάρχουν «παρεμβιτριματα» μεταξύ τού κάτω τριβέως και τού καλύμματος τού τριβέως ή έλευθερία τών τριβέων δύνα μπορεί νά ρυθμισθεί.

Ο κάτω τριβέσ τού διωστήρα (έπισης γνωστός και τριβέας τού κάτω σημείου) κοχλιούνται στό κάτω τημήμα τού διωστήρα μέτε έντατηρες. Έπισης και έδω τά κάτω και άνω τημήματα πικαλύπτονται μέτε λευκό μετάλλο. Έδω δύμας ή κάθετος έλευθερία τους μπορεί νά ρυθμισθεί μέτε παρεμβιτριματα. Οι κοχλίες πού στηρίζουν τούς δύνα και κάτω τριβείς είναι δμοιοι και άντικαθίστανται εύκολα. Οι κοχλίες έχουν σφιγχθεί ύδραυλικώς, έν τούτοις δημια είναι δυνατόν νά σφίξουμε ή νά χαλαρώσουμε τά «παξιμάδια» τών κοχλίων τού διωστήρα μέτε ένα ειδικό γιοχλό και ένα βαρύ σφυρί.

Τά παρεμβιτριματα συμπίεσεως τό δύνα χρησιμοποιούνται γιά τήν ρύθμιση τής πίεσης συμπίεσης, θρίσκονται μεταξύ τού διωστήρα και τού δυνα μέρους τού κάτω τριβέως. Τό παρεμβιτριματα όποτελείται από ένα τημήμα και φέρει τόν άντιστοιχο άριθμό κυλινδρού τού διωστήρα.

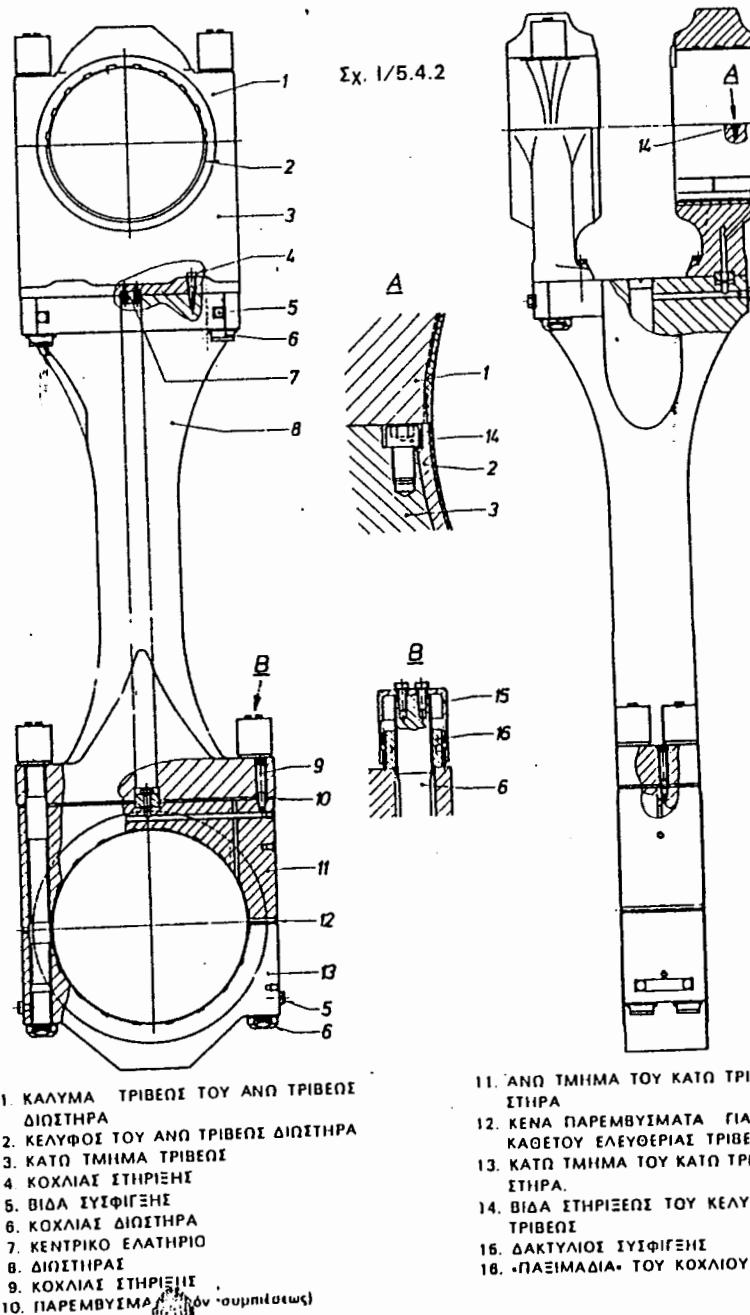
Μία άλλαγή τού παρεμβιτριματος πρέπει νά άποφεύγεται, μέτε κάθε τρόπο. Γιά νά άλλαξουμε τήν πίεση συμπίεσεως κατά 1 bari τό ποχός τού παρεμβιτριματος τής μηχανής Ωά πρέπει νά άλλαξει ως άκολούθως:

RN 68M 1,7 mm
RN 76M 2 mm
RN 90M 2 mm

Μετά άπο κάθε άλλαγή τού παρεμβιτριματος ή έλευθερία (διάκενον) μεταξύ τού πώματος τού κυλινδρου και τού έμβολου πρέπει νά έλεγχθει και πρέπει νά είναι Minimun = 5mm. Οι έλευθερίες τών τριβέων και ή καλή λειτουργία τής λίπανσης πρέπει νά έλεγχονται περιοδικά. Ό δυνα και κάτω τριβέας λιπανούνται από τό σύστημα έλέγχου λίπανσης τού σταυρού. Τό έλαιο τροφοδοτείται διά μέσου τού βραχιωνος λίπανσης μέσα στόν πείρα τού σταυρού και κατόπιν διά μέσου ένός δισμήκους άνοιγματος στόν διωστήρα στόν κάτω τριβέα.

5.4.4 Επιθεώρηση άνω τριβέως

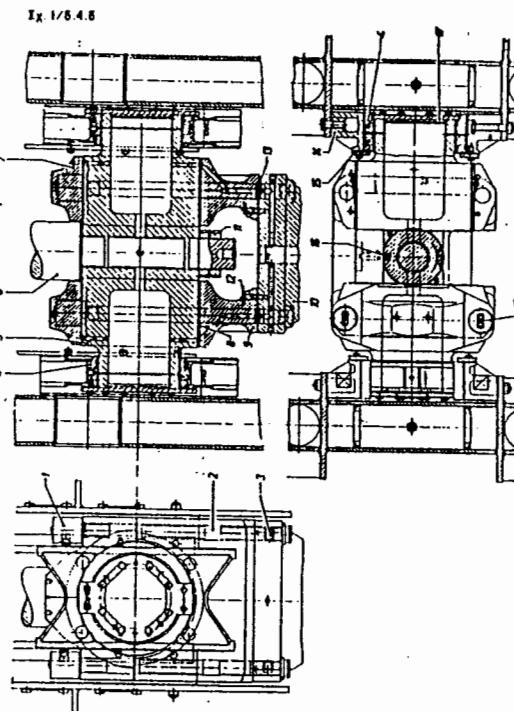
Έπιθεώρηση τού δυνα τριβέως μπορεί νά γίνει ως έξης: Έάν φέρουμε τόν διωστήρα στό K.N.S, και άφαιρεσσούμε τούς κοχλίες τού δυνα κελύφους τού ίμιτριβέως απή συνέχεια τοποθετούμε ένα πείρα απόν μεταξύ χώρο τού κυλινδρου και σώματος τού έμβολου και διαδικασσούμε τόν διωστήρα μέτε υχοντι. Η δριμούση γίνεται άντιστροφα.



5.4.5 Ζύγωμα (Σχήμα 1/5.4.6)

Τό ζύγωμα όποτελείται από δύο μέρη, α) τόν πείρο του ζυγώματος και β) τά δύιγα πέδιλα.

Οι έπιφάνειες των πεδίλων δημιουργούνται από την ίδια σύσταση, η οποία είναι η περιτορισμένη από την ίδια μεταλλική μάζα. Το πείρο του ζυγώματος έχει ένα έπιπεδο τετράγυμνο τημήμα στην



5.4.6 Επεξηγήσεις σχήματος 1/5.4.6

- | | |
|---|--|
| 1. ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΗ ΠΡΟΙΩΘΗΚΗ | 10. ΔΙΩΣΤΗΡΑΣ |
| 2. ΚΟΧΛΙΑΣ ΔΙΩΣΤΗΡΑΣ | 11. ΚΟΧΛΙΑΣ ΔΙΩΣΤΗΡΑ |
| 3. ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΗ ΒΙΔΑ | 12. ΚΟΧΛΙΑΣ ΣΥΓΚΡΑΤΗΣΕΩΣ |
| 4. ΟΔΗΓΑ ΠΕΔΙΛΑ | 13. ΚΕΝΤΡΙΚΟ ΕΛΑΤΗΡΙΟ |
| 5. ΠΕΙΡΟΣ ΖΥΓΟΜΑΤΟΣ | 14. ΟΔΗΓΟΣ |
| 6. ΔΙΩΣΤΗΡΑΣ | 15. ΚΙΝΗΤΟΣ ΟΔΗΓΟΣ |
| 7. ΚΑΛΥΜΑ ΤΡΙΒΕΩΣ ΤΟΥ ΑΝΩ ΤΡΙΒΕΩΣ
ΠΟΔΟΣ ΔΙΩΣΤΗΡΑ | 16. ΚΥΛΙΝΔΡΙΚΟΙ ΠΕΙΡΟΙ ΓΙΑ ΤΗΝ ΡΥΘΜΙΣΗ
ΤΟΥ ΔΙΩΣΤΗΡΑ |
| 8. ΚΕΛΥΦΟΣ ΤΡΙΒΕΩΣ | 17. ΑΚΡΑΙΟ ΚΑΛΥΜΑ |
| 9. ΚΑΤΩ ΤΜΗΜΑ ΤΡΙΒΕΩΣ ΤΟΥ ΑΝΩ ΤΡΙΒΕΩΣ
ΠΟΔΟΣ ΔΙΩΣΤΗΡΑ | 18. ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΟ ΕΛΑΣΜΑ |

μέση, τό δύοιο φέρει ένα δνοιγμα για νά στηρίζεται διωστήρας. Από κάθε πλευρα δέ τού μεσαίου σύντομης τριμήματος βρίσκονται οι περιστρεφόμενοι πείροι για τούς δύο τριμήρας. Οι έξωτεροι κυλινδρικοί πείροι μέ για μικρότερη διάμετρο είναι για τούς τριμήρες τών πεδίλων.

Έναν οι πείροι τών τριμήρων τού δύνα τριβέως ποδός διωστήρα είναι έλιαφρα στις κάτω έπιφάνειες έπαφης κατεστραμμένοι, τότε ο πείρος του ζυγώματος μπορεί νά περιπτωματικά έτιση ώστε ή μη κατευτυπωμένη δυνα τηιφάνειει των πελτων νά είναι πιτέ έπαφη μέ τόν κάτω ήμιτριβέα.

Τό έλαιον για λιπανση τών δυνα τριμήρων δίδεται άπο τό σύστημα λιπανσης ζυγώματος. Από τόν πείρο τού ζυγώματος, δυναγματα δδηγούν στούς δδηγούς πεδίλων πού συνδέονται μέ τό δύο σύστημα έλαιου.

Τό δύιγα πέδιλα προσκονται σε θέση διαμήκη κατευθυνόμενα άπο τά άκραία κολύμματα τό δύοια σύμφωνονται στις διάτοσια έμπροσθιες θέσεις του ζυγώματος. Κατά τήν λειταυργία τό πέδιλα αύτευθυγαρμίζονται κατά άπορροφούν τίς ροπές πού δυνατάσσονται στούς πείρους λόγω τής τριβής κατά δυνάμειν άδρανεις άπο τό έμβολο.

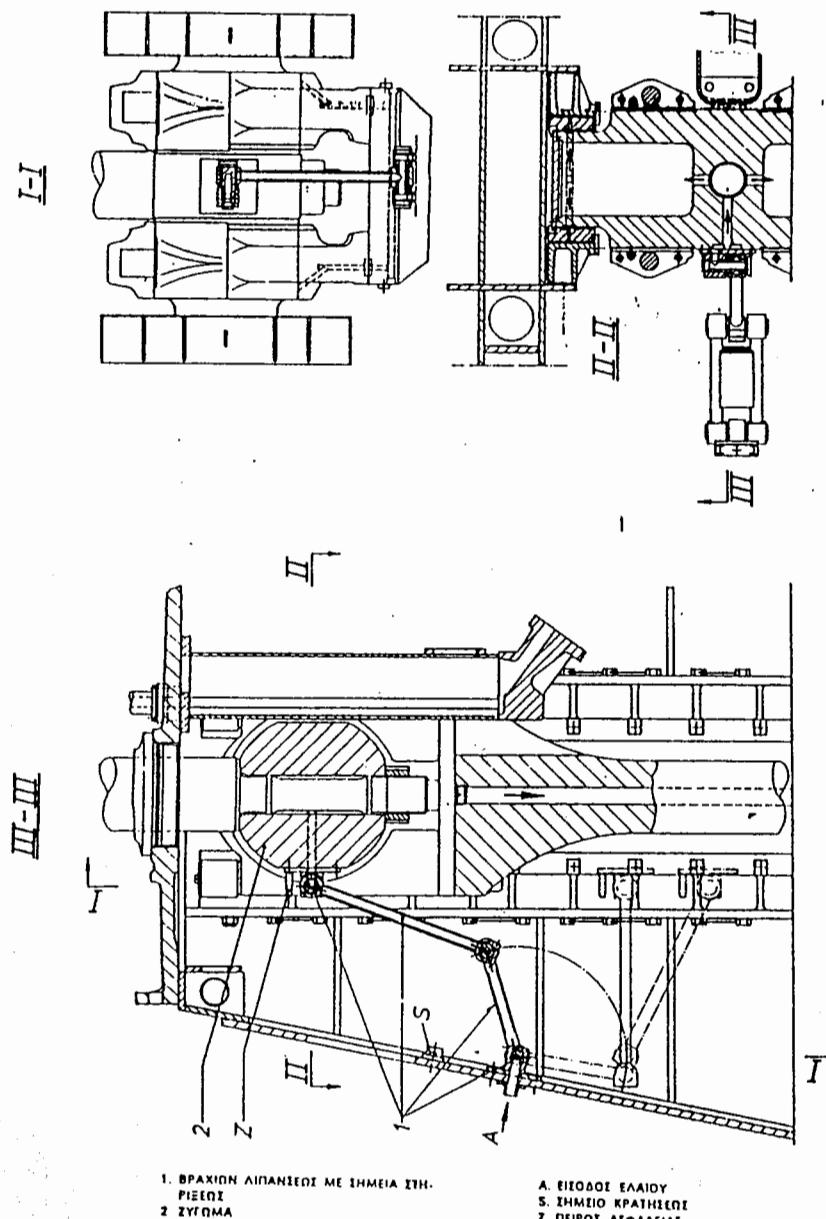
5.4.7 Λιπανση ζυγώματος (Σχήμα 1/5.4.7)

Όταν έννασούμε λιπανση ζυγώματος κάτανοντόν είναι διτι άναφερόμαστε στήν λιπανση τών τριμήρων τού ζυγώματος, στά διάκενο τών δδηγών πεδίλων, κατά στις δδηγούς ράβδους. Είναι λαϊπόν τό δύο σύστημα λιπανσης πού λιπανει τούς κάτω τριμήρες ποδός διωστήρα.

Η σωλήνωση διανομής πού δδηγει απούς κλάδους λιπανσης τών ζυγωμάτων, μυνδέεται πρός τήν άντιλαν πού έξυπηρετε τό σύστημα μέσης πλεισης, καθώς κατά τό δίκτυο χαμηλής πλεισης μέσω τής ρυθμιστικής βαλβίδας τής μηχανής. Έτοις ή πλειη έλαιου για τά ζυγώματα είναι λόγω μικρότερη άπο σύτη τής άντλας λόγω των τριμήρων σιά φίλτρα κατά τή ψυγεία. Οι κλάδοι λιπανσεως έχουν δύο τημήματα, ένα πού συνδέεται μέ τόν όχετό παροχής κατά μήκος τής μηχανής κατά τό δόλο είναι έπαιτερικό κατά συνδέεται μετά τόν πείρο τού ζυγώματος κατά τής άκολουθούμενες διόδους έντός σύτού.

Έπισης προσοχή θά πρέπει νά δοθει στήσισι σωληνώσεις λόγω τών τάσεων άπο τής δυνάμεις άδρανεις. Οι καχλές κατά οι συνδέσεις άπαιτούν μεγάλη προσοχή, κατά τήν σώματηγη. Δηλαδή πρέπει οι τρεις (3) πείροι τών άρθρωτών σωληνών νά είναι πιλήμως εύθυγαρμισμένοι μεταξύ τους. Μετά τήν δρμοση έλεγχεται ή στεγανότητα μέ πλει έλαιου. Πρίν τήν στρέψη τής μηχανής μέ κρικό πρέπει νά έχουν συνδεθει οι άρθρωτοι σωληνές ψύξεως για νά άποφευχθει θραύση.

Σχ. 1/5.4.7



5.5 ΧΙΤΩΝΙΑ ΚΥΛΙΝΔΡΩΝ (Σχήματα 1/5.5 - 5.5a - 5.5b - 5.5c - 5.5d - 5.5e - 5.5g)

α) Περιχιτώνιο χώροι

Ο περιχιτώνιος χώρος αποτελεί την ύποδοχή του χιτωνίου μαζί με το διπού σχισματίζει τόν χώρο ψύξεως. Στά χιτώνια ύπαρχουν κατάλληλες θυρίδες πάρωσης και έξαγωγής. Για να συνδέθει ο περιχιτώνιος σκελετός με την έλιαστεκάνη και τόν ακελετό χρησιμοποιούνται έντατηρες κοχλίες. Τά χιτώνια με τούς δακτυλίους συαφλιγγούνται με τούς κοχλίες τού καλύμματος (πώματος). Οκτώ (8) άνοιγματα για την λίπανση τού κυλινδρου βρίσκονται στά δύνα τρυμάτα τού περιχιτώνιου χώρου. Στό έσωτερικό τών δύνω τρυμάτων βρίσκεται ένα έλατηριο, δόηγός νεροῦ, και συγκρατείται στήν θέση του με την θυρίδεια δύο κοχλίων άπό την ξέω πλευρά. Αύτό τό έλατηριο έχει τήν αρμασίου ότι άθει τό νερό τής ψύξεως νά άκολουθει μία σταθερή διαδρομή διά μέσου τών περιχιτώνιων χώρων και έχει σάν άποτέλεσμα νά έχουμε καλύτερη ψύξη στόν χώρο αύτο.

Πώματα τά όποια βρίσκονται άπό την πλευρά τών άντλιων πετρελαίου τής μηχανής μας δίνουν τήν δυνατότητα διαν τά άνοιξουμε νά έπιθεωρήσουμε τά στυπιούθλιπτι και τόν χώρο τού έμβολου, και τούς δύνω στεγνωτικούς στυπιούθλιπτες τών τηλεσκοπικών σωλήνων τής ψύξης τού έμβολου. Όταν δέ τό έμβολο βρίσκεται στό K.N.S. και θέση μας νά έπιθεωρήσουμε τίς θυρίδες έξαγωγής, ή νά άφαιρεσουμε τό ζύγωμα και τό έμβολο νά παραμείνει στήν θέση του; τότε μπορούμε νά άνοιξουμε αύτό τό άντιστοιχο πώμα πού θέλουμε και νά έπιθεωρήσουμε ή νά τοποθετήσουμε τό ειδικό έργαλειο (Νό 94358), για τήν συγκράτηση τού έμβολου διαν άφαιρεθει τό ζύγωμα δημας έπομε πριν (βλέπε 9 - 10 Σχήμα 1/5.5).

Έάν στή συνέχεια παρατηρήσαμε τό κάτω τρήμα τού περιχιτώνιου χώρου θά δούμε διτό είναι κεκλιμένο άπλως και μόνα γιά νά φεύγει εύκολα τό κατάλαιπο τού έλατηρου. Έκει δέ βρίσκονται και οι στυπιούθλιπτες τού βάκτρου τού έμβολου και οι τηλεσκοπικοί σωλήνες τής ψύξης τού έμβολου. Όταν δέ άφαιρούμε τό έμβολο, μεγάλη προσοχή πρέπει νά δοθει σ' αύτά τά μέρη.

Οι περιχιτώνιοι χώροι ψύχονται με γλυκό νερό και οι σωλήνες πού μεταφέρουν τό νερό σ' άλλους τούς κυλινδρους τοποθετούνται σε παραλληλία. Τό νερό ψύξεως εισέρχεται άπό τό κατώτερο μέρος άπό την πλευρά τής άντλιας πετρελαίου και έξερχεται άπό τό πάνω τού κυλινδρου. Οι εισαγωγές και έξαγωγές τού νερού ψύξεως εντάση σφραγίδεις ή βαλβίδες άπορωνώσεως έτοις ώστε κάθε κύλινδρος μπορει νά διαμονεύνεται άπό τό σύστημα ψύξεως. Η διάταξη ψύξεως είναι κατασκευασμένη κατά τέτοιο τρόπο ώστε νά μη σχισματίζονται ούλακες άτρομοι. Κατά τήν λειτουργία τά έπιστριμμα είναι άνοικτά ή δέ ποσότητα νεροῦ και ή οερημοκρασία του ρυθμίζεται άπό BY-PASS στό ψυγείο, ή μεταβολή τών στροφών τής άντλιας. Πάντως έντονη ψύξη πρέπει νά άποφεύγεται γιά νά μήν καταστραφει τό χιτώνιο. Για νά άποφεύγουμε οερημικές τάσεις καλό είναι μετά τήν κράτηση τής μηχανής νά συνεχίζεται η ψύξη τών κυλινδρων και έμβολων γιά 20 λεπτά. Κατά τής ψυχρής δέ έποχές καλό είναι νά ιστραγγίζονται όλοι κύλινδροι γιά νά άποφεύγεται ο κίνδυνος παγώματος τών έπιφανειών άπιο δημανδει τό νερό ψύξεως.

5.5.1 β) Χιτώνια κυλινδρων (Σχήματα 1/5.5 - 5.5a)

Η αρχέδαση τών χιτωνίων άπό τήν SULZER αποτελεί ένα ιδιαίτερο τρήμα υπό διοπού ο οίκος SULZER έδωσε κατό τήν πόροδο τού χρόνου προτεραιάτητα. Στής παλαιότερου τύπου μηχανής ύπήρχε μεταξύ τών χιτωνίου και τού περιχιτώνιου χώρου ένα έλατηριο τό δημο μπορούμε νά άντικατασταθει κατά τήν παρουσία διαβρώσεως άπιο τό

νερό ψύξης. Τόχιτώνιο είχε ραβδώσεις γιό τήν σταθερή διαδρομή τοῦ νεροῦ. Μέ τήν παρουσιά καὶ αύξηση δύμως τῶν στροβιλοφυσαστήρων (δηλαδή μεγαλύτερες πίεσεις καύσεως) τό ἐλατήριο πού ἀναφέραμε κατασκευάθηκε χονδρότερο γιατί ἐπρεπε τώρα νά ἔνισχυσει καὶ τό χιτώνιο. Τότε δὲ παρουσιάσθηκε τό ἔξης πρόβλημα: Κατά τήν ψυχρήν κατάσταση τῆς μηχανῆς υπῆρχε ἔνα μικρό κενό [ἐλευθερία] μεταξύ τοῦ ἐλατήριου καὶ τῶν γραμμώσεων, ἀλλὰ δταν ἡ μηχανή θερμαινόταν κατά τήν λειτουργία τῆς τό χιτώνιο διαστελλόταν καὶ είχε ἐποφή μέ τά ἐλατήριο.

Λύση βρέθηκε μέ τήν νέα σειρά τῶν RN...M δταν ὃδι ὀνώρ μέρος τοῦ χιτωνίου, τό ὄποιο ἐκτείθεται στίς ύψηλότερες καπώσεις, κατασκευάθηκε τόσο ἔνισχυμένο ἵσται ὥστε μποροῦσε νά φέρει τήν μηχανική φόρτωση χωρὶς περαιτέρω διαστάλες καὶ κοπώσεις. Ἐτοι ἡ ἐλευθερία παρέμενε καὶ τό ἐλατήριο προστάτευε ὀνώρ μέρος τοῦ χιτωνίου.

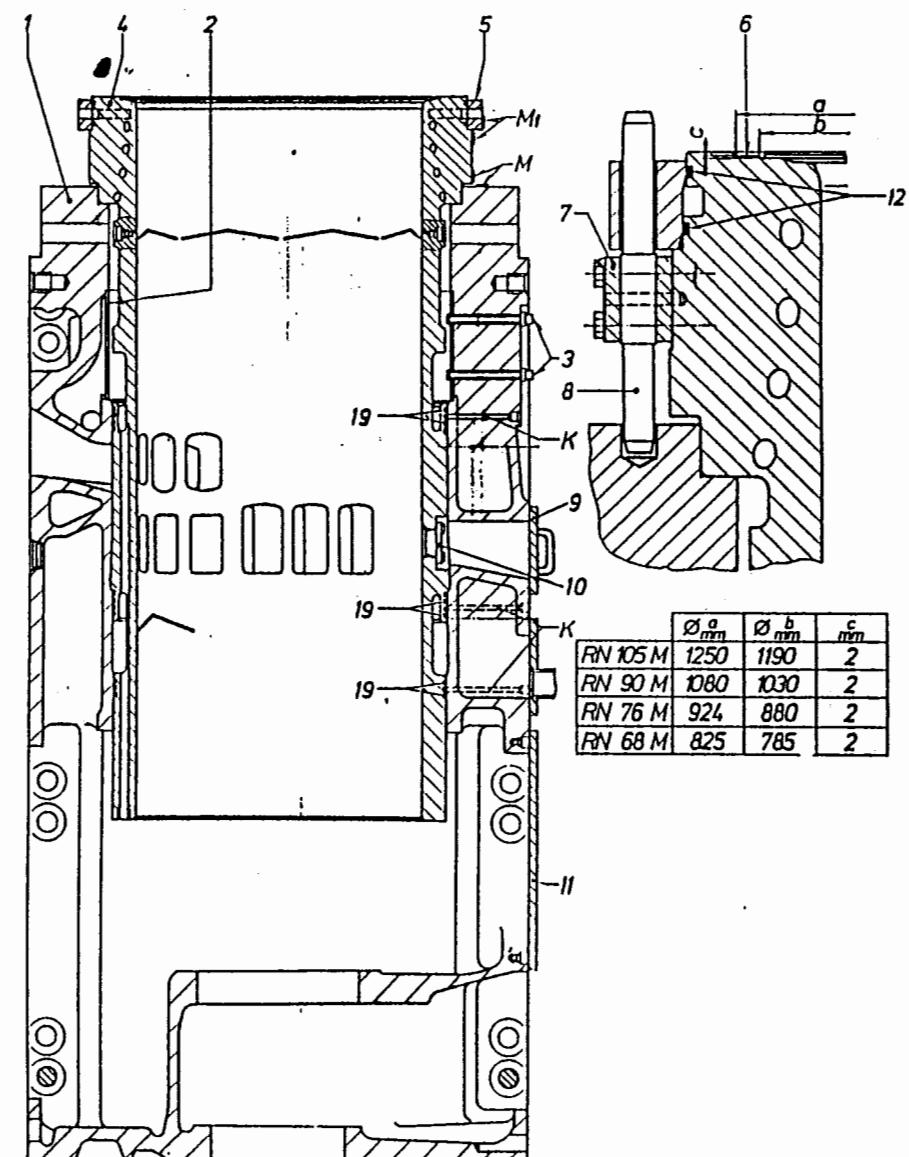
Ἡ ψύξη τελειοποιήθηκε μέ μία σειρά ὀνογμάτων κατά μία γωνία πρός τόν ἀξόναν τοῦ κυλίνδρου. Μέ αύτή τήν διάταξη τά ὀνογμάτα είναι πλησιέστερα στίς ἐπιφάνειες πού θερμαίνονται ἀπό τά ἀέρια τῆς καύσεως ἵσται ὥστε ἡ θερμοκρασία τῶν χιτωνίων νά μπορεῖ νά κρατηθεῖ χαμηλή. Ἡ στεγανότητα τοῦ χιτωνίου καὶ τοῦ πώματος ἐπιτυγχάνεται μέ χάλκινες ἐνώσεις ἀκριβῶς διαμέτρου καὶ πάχους. Ἐάν μέ. τήν χρήση ἔχουν ἐμφανισθεῖ «ἀναβαθμία» στό χιτώνιο πρέπει νά ἀφαιροῦνται διότι σέ περίπτωση τοποθετήσεως παχυτέρου παρεμβύσματος (προσθήκης) στό πέλμα τοῦ διωστήρος, θά φέρει τά ἐλατήρια τοῦ ἐμβόλου δταν αύτό βρίσκεται στό A.N.S. ύψηλότερα ἀπό τήν προηγούμενη φορά.

Οι θυρίδες ἔξαγωγῆς καὶ σάρωσης στεγανοποιοῦνται ὡς πρός τόν χῶρο ψύξεως μέ κυλινδρουμένους δακτύλιους ἐντός ἐγκοπῶν. Ἐάν τώρα αύτοι οι δακτύλιοι πρέπει νά δοντικατασταθοῦν, μάνα νέοι δακτύλιοι μέ τήν ἀνάλογη διάμετρο, πάχος καὶ ποιότητα ύλικοῦ, πρέπει νά χρισιμοποιηθοῦν.

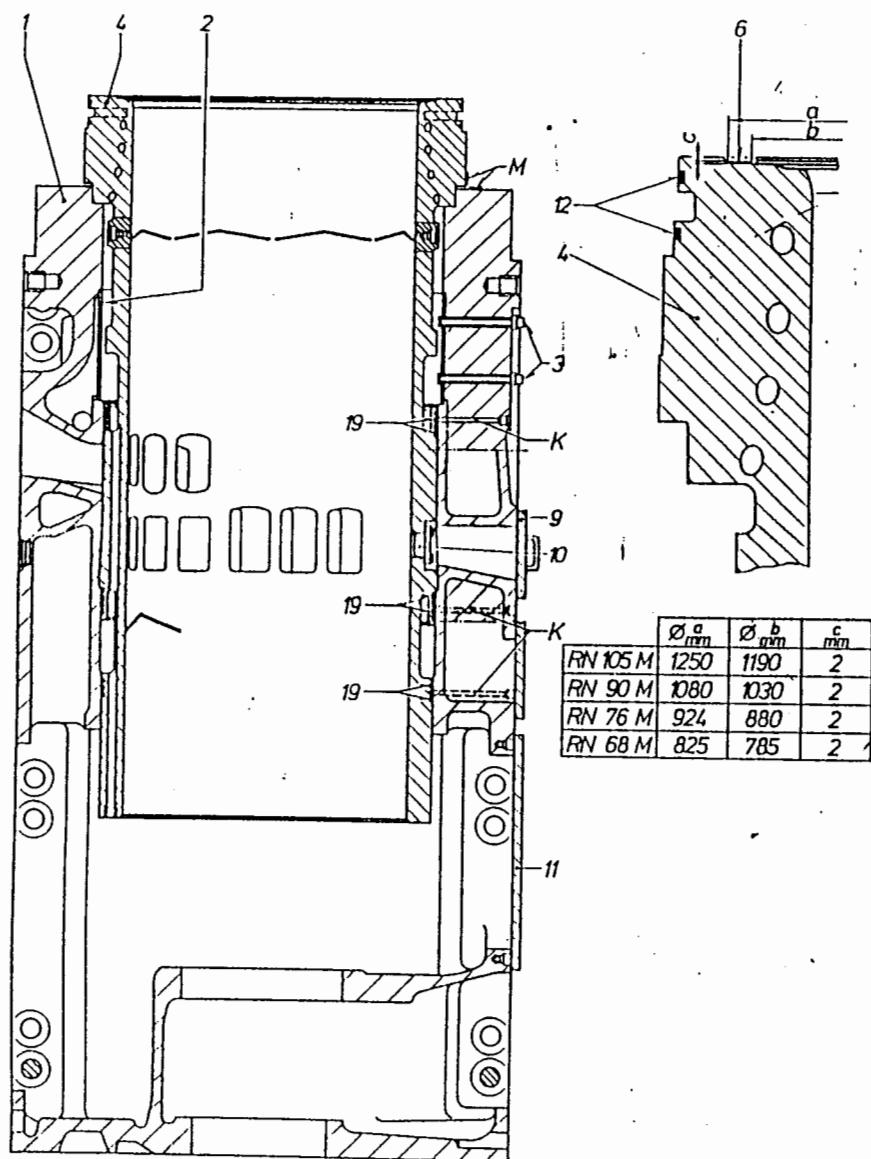
Γάλ νό είναι δυνατόν νά ἐπιθεωρηθοῦν οι δακτύλιοι γιά διαρροές κατά τήν λειτουργία, μία αύλακωση κατασκευάζεται μεταξύ κάθε ζεύγους δακτύλων. Οι αύλακώσεις ουνδέονται ἔξωτερικά μέ ὀνογμάτα, ἵσται ὥστε δακτύλιοι πού διαρρέουν μποροῦν νά γίνουν γρήγορα ἀντιληπτοί ἵσται ἀπό τήν πλευρά τῶν καυσαερίων ἓτε ἀπό τήν πλευρά τοῦ νεροῦ. Οι θυρίδες ἔξαγωγῆς βρίσκονται ἐπάνω ἀπό τής θυρίδες σάρωσης. Ὁλα τά ἄκρα τῶν θυρίδων σάρωσης καὶ ἔξαγωγῆς πρέπει νά είναι λεία στρογγυλεμένα καὶ νά ἐφάπονται ὀκριβῶς μέσα στό ὀνογμά τοῦ κυλίνδρου.

Ὑπάρχουν ἀκόμη μηχανές σέ λειτουργία δπου οι ὀδηγοί τοῦ νεροῦ τοῦ περιχιτωνίου χώρου ἀποτελοῦνται ἀπό δύο τμήματα καὶ ἀλλοι πού ἀποτελοῦνται ἀπό ἑνα τμῆμα (νεώτερη ἀχεδίσαση). Μηχανές μέ ὀδηγούς πού ἀποτελοῦνται ἀπό ἑνα τμῆμα μόνο (βλέπε σχ. 5.5a), συγκρατοῦνται μέ κοχλίες πρός τά πώματα τῶν κυλίνδρων. Σέ τέτοιου τύπου μηχανές κάθε χιτώνιο στηρίζεται μέ δύο Ισχυρούς κοχλίες. Καὶ στίς δύο περιπτώσεις οι ὀδηγοί νεροῦ χιτωνίων κρατοῦνται στήν σωστή θέση τους μέ τήν βοήθεια μεγάλων πειρων. Αύτοι οι πείροι συγχρόνως στηρίζονται καὶ στό πώμα τοῦ κυλίνδρου. Ἡ ἐργαζόμενη ἐπιφάνεια τῶν χιτωνίων λιπαίνεται μέ ἔλαιο τό δποιο φτάνει μέ ὀκτών τέσσια ἀπιχαστικής πυνθάνεις. Λάτισ διανέμεται μέ έκποιτές στήν έπιφάνεια τοῦ κυλίνδρου,

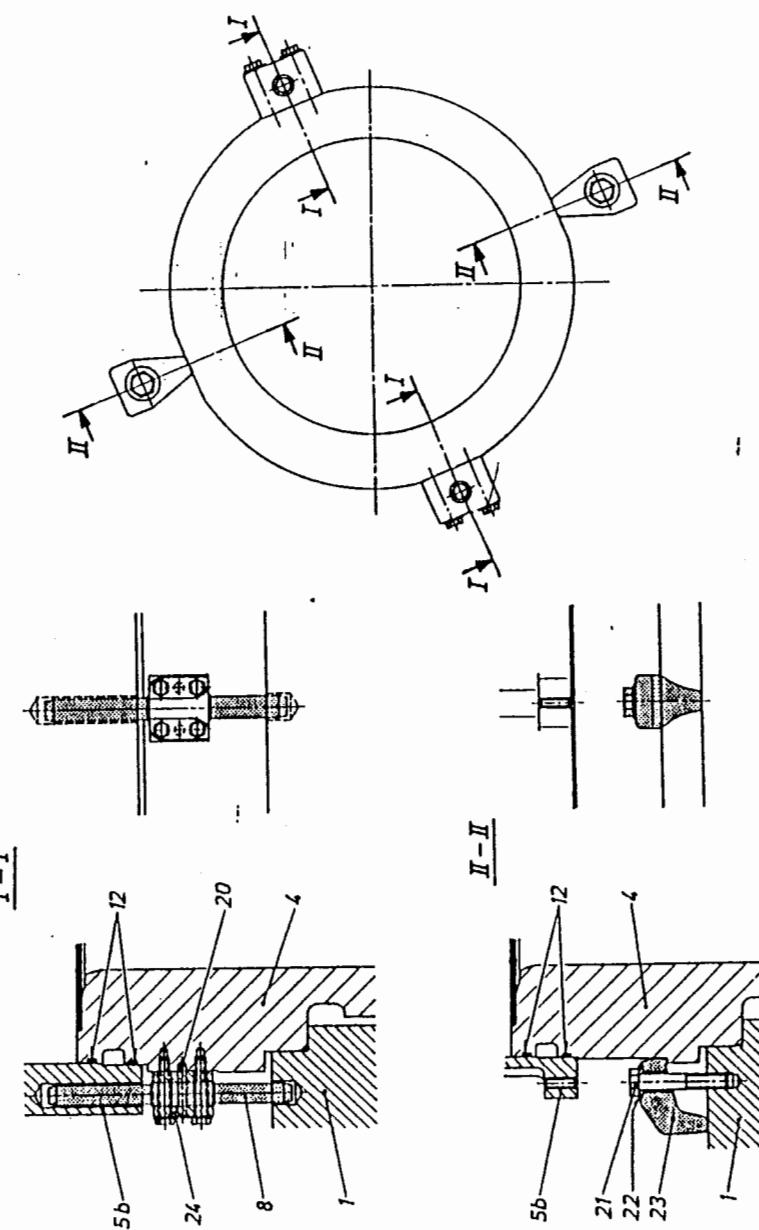
Σχ. I/5.5



Σχ. I/5.5α

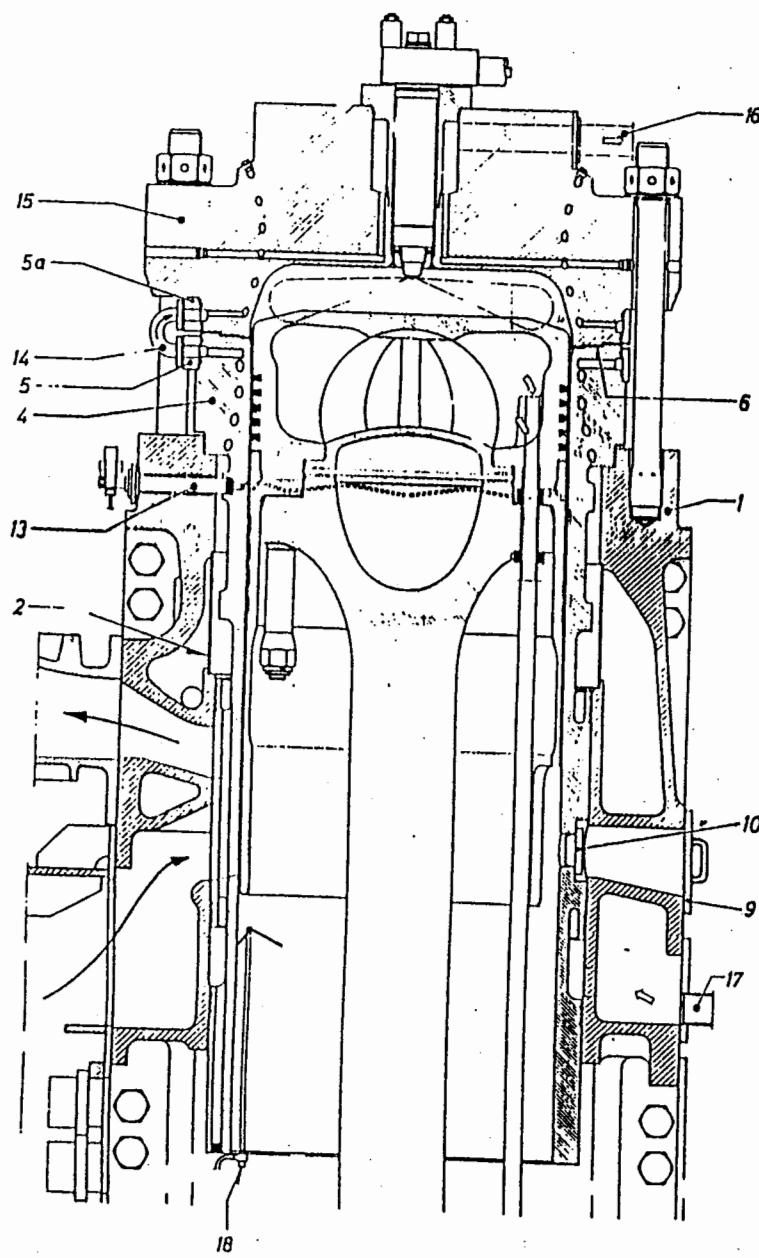


Σχ. I/5.5b



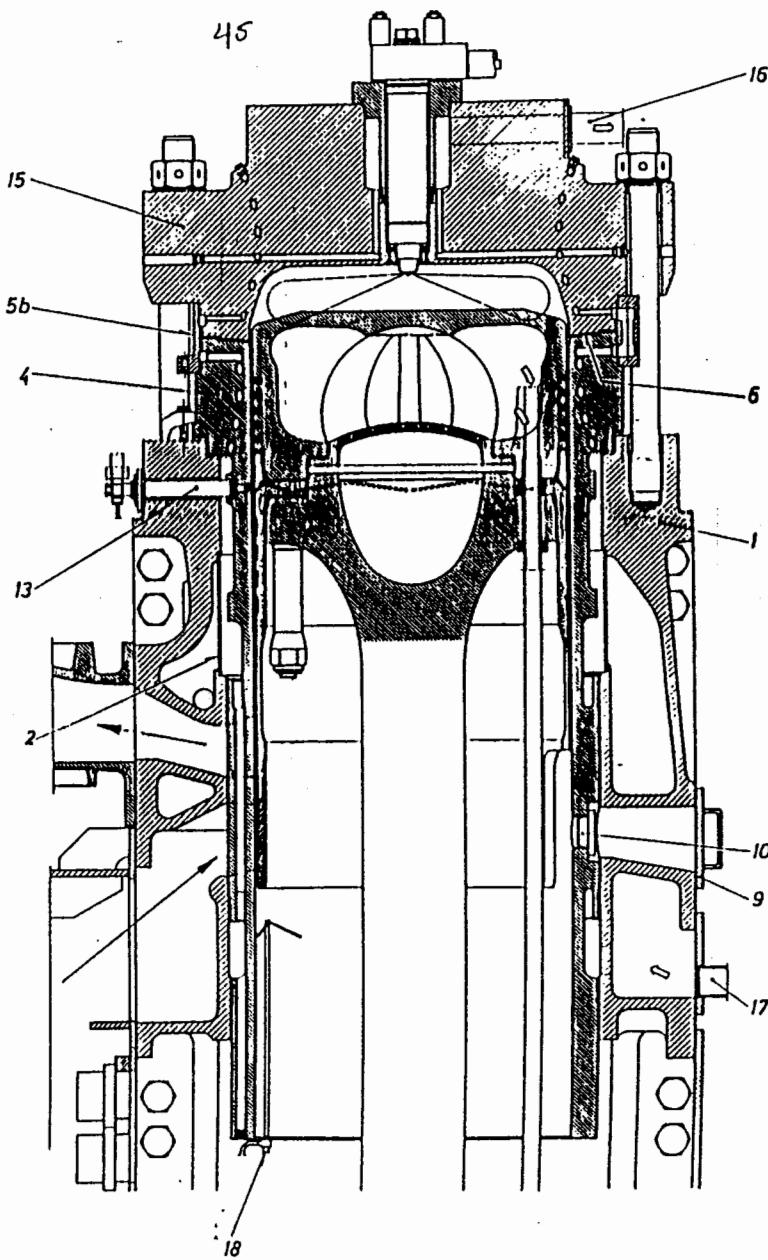
ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΕΞΑΡΤΗΜΑΤΩΝ

Σχ. 1/5.5c

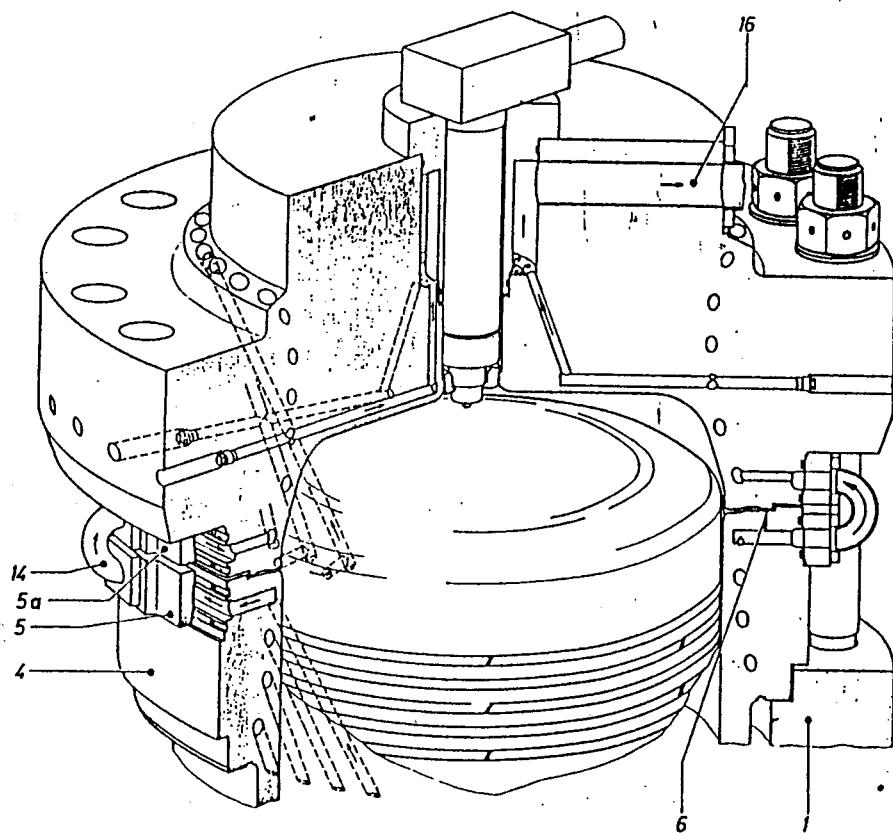


ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER

Σχ. 1/5.5d



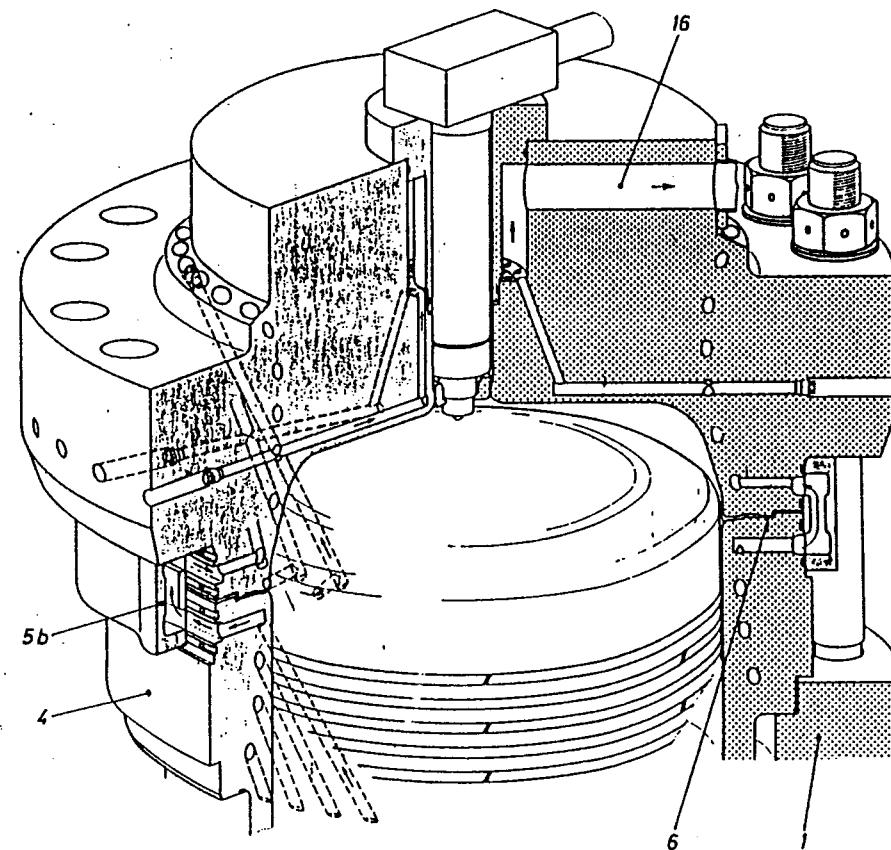
Σχ. 1/5.5e



5.5.2 Επεξηγήσεις σχημάτων 1/5.5 - 5.5a - 5.5b - 5.5c - 5.5d - 5.5e - 5.5g

- | | |
|--|--|
| 1. ΠΕΡΙΧΙΤΩΝΟΙ ΧΩΡΟΙ | 6. ΔΑΚΤΥΛΙΟΙ |
| 2. ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ ΟΔΗΓΟΣ ΝΕΡΟΥ | 7. ΕΝΤΑΤΗΡΑΣ |
| 3. ΚΟΧΛΙΕΣ ΟΠΟΥ ΣΤΗΡΙΖΟΝΤΑΙ ΟΙ ΟΔΗΓΟΙ ΝΕΡΟΥ | 8. ΠΕΙΡΟΣ ΣΥΓΚΡΑΤΗΣΕΩΣ |
| 4. ΧΙΤΩΝΙΟ | 9. ΠΟΜΑ |
| 5. ΟΔΗΓΟΣ ΝΕΡΟΥ ΠΡΟΣ ΤΟ ΧΙΤΩΝΙΟ | 10. ΣΗΜΕΙΟ ΕΠΙΘΕΩΡΗΣΗΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΟΥ ΧΟΡΟΥ ΕΜΒΟΛΟΥ Η ΤΟΠΟΘΕΤΗΣΙΣ ΕΙΔΙΚΟΥ ΕΡΓΑΛΕΙΟΥ ΓΙΑ ΤΗΝ ΣΤΗΡΙΞΗ ΤΟΥ ΕΜΒΟΛΟΥ (βλέπε σ.λ.) |
| 5a. ΟΔΗΓΟΣ ΝΕΡΟΥ ΠΡΟΣ ΤΟ ΠΟΜΑ ΤΟΥ ΚΥΛΙΝΔΡΟΥ | 11. ΠΟΜΑ |
| 5b. ΟΔΗΓΟΣ ΝΕΡΟΥ ΠΕΡΙΧΙΤΩΝΟΥ ΧΟΡΟΥ (Νέο αχθίδιο) | |

Σχ. 1/5.5g



- | | |
|---|---|
| 12. ΕΛΑΣΤΙΚΟΙ ΔΑΚΤΥΛΙΟΙ | 19. ΕΛΑΣΤΙΚΟΙ ΔΑΚΤΥΛΙΟΙ |
| 13. ΤΜΗΜΑ ΟΠΟΥ ΓΙΝΕΤΑΙ Η ΛΙΠΑΝΣΗ ΤΟΥ ΧΙΤΩΝΙΟΥ ΑΝΩ ΜΕΡΟΣ | 20. ΠΕΙΡΟΣ ΣΤΗΡΙΞΕΩΣ |
| 14. ΜΕΤΑΦΟΡΑ ΝΕΡΟΥ | 21. ΚΟΧΛΙΑΣ |
| 15. ΠΟΜΑ ΚΥΛΙΝΔΡΟΥ | 22. ΣΦΑΙΡΙΚΟ ΤΜΗΜΑ |
| 16. ΕΣΑΓΩΓΗ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΕΩΣ ΚΥΛΙΝΔΡΟΥ | 23. ΤΜΗΜΑ ΣΥΓΚΡΑΤΗΣΕΩΣ |
| 17. ΕΙΣΑΓΩΓΗ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΕΩΣ ΚΥΛΙΝΔΡΟΥ | 24. ΥΠΟΣΤΗΡΙΞΗ ΓΙΑ ΤΟΝ ΠΕΙΡΟ ΥΠΟΔΟΧΗΣ |
| 18. ΣΥΝΔΕΣΗ ΓΙΑ ΛΙΠΑΝΣΗ ΤΟΥ ΧΙΤΩΝΙΟΥ (ΚΑΤΩ ΜΕΡΟΣ) | K. ΑΝΟΙΓΜΑ ΕΠΙΘΕΩΡΗΣΕΩΣ ΣΤΕΓΑΝΟΤΗΤΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΩΝ ΤΟΥ ΧΙΤΩΝΙΟΥ |

5.5.3 Λειτουργία μέν νέο χιτώνιο

Έάν σε κάποια περίπτωση τοποθετήσουμε νέο χιτώνιο στή μηχανή τότε είναι άπαραίτητο νά τό θέσουμε σε λειτουργία μέν ένα ειδικό πρόγραμμα ώρων δημο-
με παρακάτω. Κατά τήν διάρκεια αύτής τής λειτουργίας τά νέα χιτώνια πρέπει νά λιπο-
νονται μέ λιπαντικό λάδι πρώτης ποιότητος δηλαδή χωρίς πρόσθετα άλκαλικά. Ή δέ
Ιπποδύναμη τής μηχανής πρέπει νά αύξανει σταδιακά.

Η ποσότητα τού λιπαντικού πρέπει νά αύξανει γιά τίς πρώτες 24 ώρες άπο
1.0 - 0.8 gr/BHP και μετά νά έλαττωθεί στά κανονικά έπιπειδα. Η ταχύτητα τής μηχανής
άναλογα μέ τήν Ιπποδύναμη πρέπει νά αύξανει άντιστοιχα μέ τό άκρολουθο πρόγραμμα:

Πλοϊα μέ σταθερές προπέλλες

1h περίπου τό 70%
1h περίπου τό 75%
1h περίπου τό 80%
2h περίπου τό 85%
3h περίπου τό 90%
6h περίπου τό 95%

Πλοϊα μέ προπέλλες μεταβλητού βήματος

1h περίπου τό 30%
1h περίπου τό 40%
1h περίπου τό 50%
2h περίπου τό 60%
3h περίπου τό 75%
6h περίπου τό 85%

Ο χρόνος πού ή μηχανή πρέπει νά λειτουργήσει μέ λιπαντικό, έξαρταται άπο τήν
περιεκτικότητα σε Sulphur τού καύσιμου. Ο άκρολουθος πίνακας μπορεί νά χρησιμο-
ποιηθεί σάν δόργος:

Πάνω άπο	1% Sulphur: περίπου 10- 20h
Καύσιμο μέ	0.5 - 1% Sulphur: 20- 50h
Μικρότερο άπο 0.5 Sulphur: 50-100h	

Σε περίπτωση δέ, πού ή μηχανή πρέπει νά λειτουργήσει άμέσως μέ πλήρες φυρτίο
μετά τήν τοποθέτηση τού νέου χιτινίου, πρέπει νά έλαττωθεί ή ποσότητα τού καύσιμου
πρός τόν νέο κύλινδρο άπο τήν άντιστοιχη άντλια πετρελαίου γιά τούλαχιστον 12 ώρες.

5.5.4 Διάδρομοι λιπάνσεως (Σχήματα 1/5.5.4 - 5.5.4a - 5.5.4b)

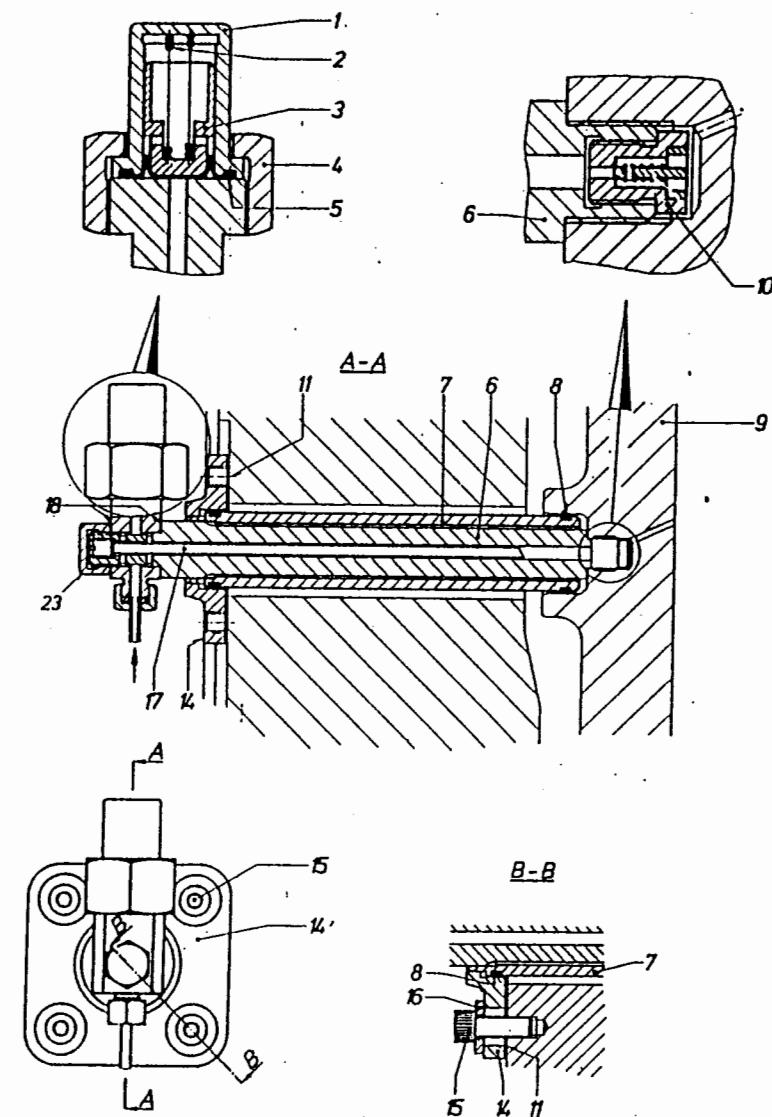
Περιφερειακά στό χιτώνιο βρίσκονται τοποθετημένοι κοχλιωτά δύτες (8) διάδρομοι
λιπανσης. Αύτοι οι διάδρομοι προεκτείνονται διά μέσου άνοιγμάτων μέχρι τόν περιχιτώ-
νιο χώρα, και έπαμένως περνοῦν άπο τούς χώρους ψύξεως τού νερού. Επειδή δέ
περνοῦν άπο αύτούς τούς χώρους, ειδικοί σωλήνες στεγανοποιούνται και προλαβαίνουν
κάθε έπαφή μεταξύ τών διαδρόμων λιπανσης και τού νερού ψύξης. Ετοι μπορούμε
συγχρόνως νά τοποθετήσουμε ή νά άφαιρέσουμε τούς διάδρομους χωρίς νά άποστραγ-
γίζουμε τό νερό ψύξης.

Οι διάδρομοι βρίσκονται τοποθετημένοι στό χιτώνιο και σχηματίζουνε ένα μεταλλικά
στεγανοποιητικό κατά τών καυσαερίων.

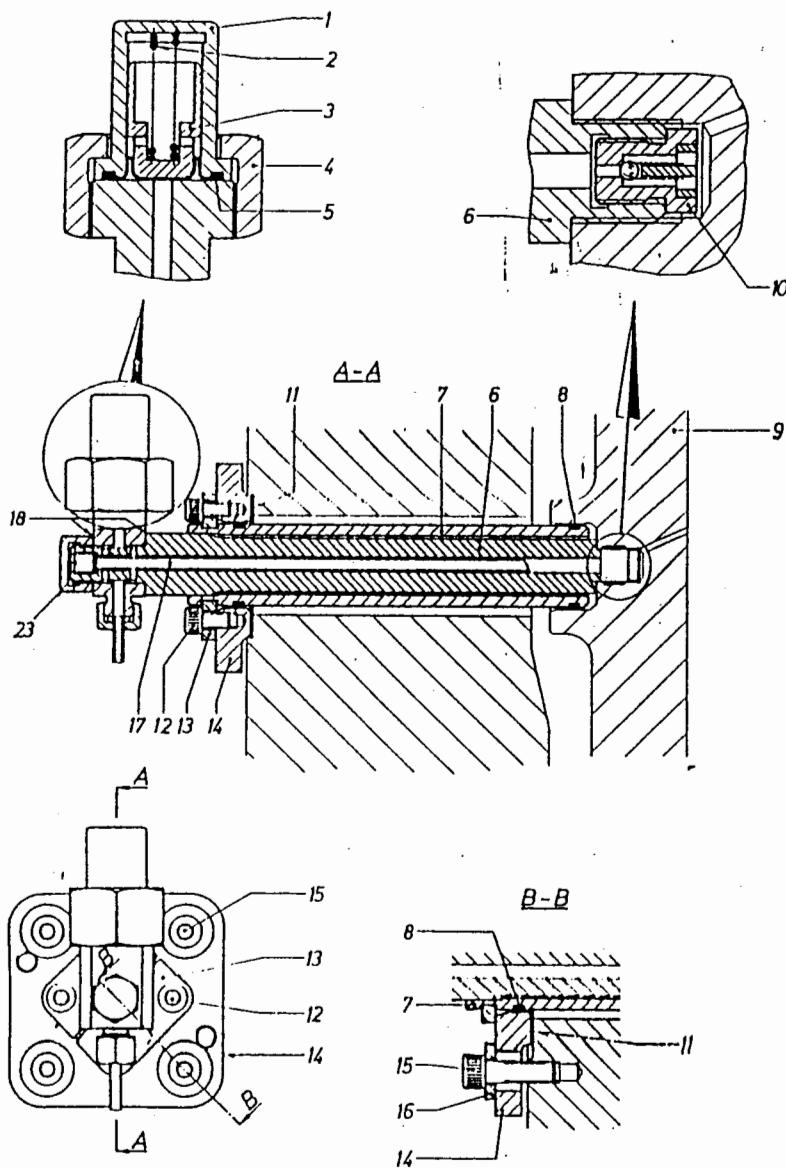
Οι συσσωρευτές κυκλιώνονται στό έξωτερικό άκρο τών διαδρόμων λιπανσης αύτοι
δέ, λαμβάνουν τό λιπαντικό λάδι πού έρχεται άπο τήν άντλια λιπανσης τού κυλίνδρου
και τροφοδοτεί σε όριαμένο χρόνο διά μέσου τών διαδρόμων λιπανσης στις έπιφανεις
τών χιτινίων. Γιά νά έχουμε μία καλή στεγανοποίηση μεταξύ τών διαδρόμων και τών
χιτινίων, οι έφαπτόμενες έπιφανειες πρέπει νά είναι καθαρές και λείες. Τό λάδι πουύ
τροφοδοτείται διά μέσου τών διαδρόμων λιπανσης, λιπαίνει τό άντα τημά τού χιτινίου.
Γιά νά έχουμε δέ πρόσθετη λιπανση στό κάτω τημά τού χιτινίου δύο κάθετα άνοιγμα-
τα βρίσκονται απόν πυθμένα τού χιτινίου. Αύτά τά δύο άνοιγματα συνδέονται μέ τήν
άντλια έλαιου διά μέσου δύο σωλήνων. (Σχ. 5.5.4b).

ΠΡΟΣΟΧΗ Οι διάδρομοι λιπανσης, καθώς και οι συνδέσεις στόν πυθμένα τών χιτι-
νίων πρέπει νά άποσυνδέονται πρίν τό χιτώνιο άποσυνδέθει, έφ' δαν χρειαστεί νά
γίνει σε κάποια περίπτωση.

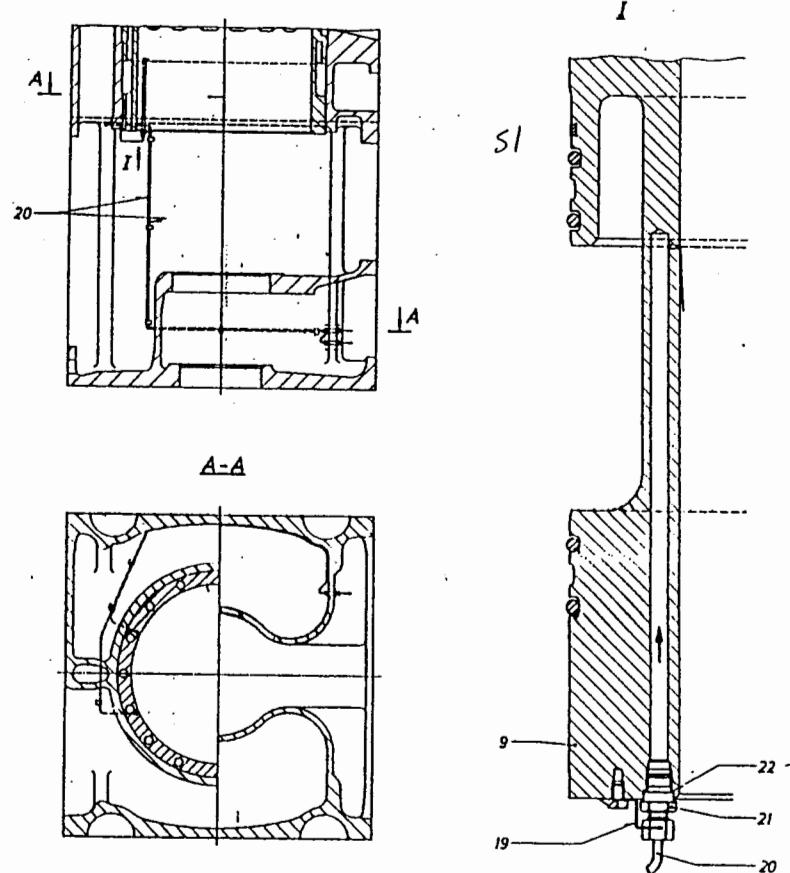
Σχ. 1/5.5.4



Σχ. 1/5.5.4a



Σχ. 1/5.5.4b



5.5.4.1 Επεξιγήσεις σχημάτων 1/5.5.4 - 5.5.4a - 5.5.4b

- | | |
|---------------------------|---|
| 1. ΣΥΣΙΣΟΡΕΥΤΗΣ ΚΥΛΙΝΔΡΟΥ | 13. ΦΑΛΝΤΖΑ* |
| 2. ΕΛΑΤΗΡΙΟ | 14. ΦΑΛΝΤΖΑ |
| 3. ΣΥΣΙΣΟΡΕΥΤΗΣ ΕΜΒΟΛΟΥ | 15. ΚΟΧΛΙΑΣ ALLEN |
| 4. ΚΟΧΛΙΑΣ | 16. ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ |
| 5. ΗΕΙΛΙΟ ΘΙΑΜ ΒΙΜΙΙ | 17. ΙΠΕΙΡΟΙ |
| 6. ΛΙΑΛΙΡΥΜΟΙ ΛΙΑΝΙΣΙΟ | 18. ΔΑΚΤΥΛΙΟΙ ΙΥΝΔΙΤΙΟΙ |
| 7. ΣΩΛΗΝΑΣ ΠΡΟΣΤΑΤΕΥΤΙΚΟΣ | 19. ΕΛΑΣΙΜΑ ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΟ |
| 8. ΕΛΑΣΤΙΚΟΙ ΔΑΚΤΥΛΙΟΙΣ | 20. ΙΩΔΙΝΑ ΤΡΟΦΟΔΩΤΗΣΙΣ ΕΛΑΙΟΥ ΛΙ-
ΠΑΝΙΣΗΣ ΛΙΟ ΤΗΝ ΑΝΤΙΑ |
| 9. ΧΙΤΩΝΙΟ | 21. ΣΥΝΔΕΤΙΚΑ ΤΜΗΜΑΤΑ |
| 10. ΒΑΛΒΙΔΑ ΑΙΦΑΛΕΙΑΣ | 22. ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ ΣΥΝΔΕΣΗΣ |
| 11. ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ ΣΥΝΔΕΣΗΣ | |
| 12. ΚΟΧΛΙΑΣ ALLEN* | 23. ΚΟΧΛΙΑΣ |

* Μόνο για τούς τύπους των μηχανών RN 76M
και RN 90M.

5.6 ΠΩΜΑΤΑ ΚΥΛΙΝΔΡΩΝ

Αρχικώς τά πιώματα των κυλίνδρων άποτελούνταν άπολό ήνα τμήμα. Μέτρην νέο υχεδίση δύμας της SULZER για τήν φύξη τῶν χιτωνίων διά μέσου όπων ἐπρεπε νά αύξηθει τό πιάχος τῶν τοιχωμάτων γιά νά ἀνταπεξέλθουν στής νέες μεγαλύτερες θερμικές κοπώσεις, καί στής δυνάμεις τής διμιουργούμενες άπολό τά άρεια. Γι' αύτό μετά άπολο μιακρό-χρονη σχέδιαση κοι μελέτη της SULZER κατασκεύασε τά πώματα τῶν κυλίνδρων υψηπαγή μέν άλλο άποτελούμενα άπολό δύμα τμήματα, μέτρη τήν βαθήσιο δέ οπων τά πώματα χωρίζονται στό ψυχρά καί θερμό τμήμα. Τό ψυχρό τμήμα άπομονώνετο πρός τήν ἐπιφάνεια καύσης μέτρη ένα άριθμό οπων, Διά μέσου μιάς προσεκτικής άνάλυσης ή θερμοκρασία τῶν τοιχωμάτων καί ά λόγος μεταξύ μηχανικών καί θερμικών κοπώσεων μπορεί νά ἐλέγχεται οναλόγως τῶν άπαιτήσεων τῶν υλικών. Τό πάχος τοῦ ψυχροῦ τμήματος είναι ή κύρια παράμετρος γιά τόν έλεγχο τῶν μηχανικών κοπώσεων οεύ αύτό τό θέμα δέ η SULZER έδωσε προτεραιότητα σχέδιασης στά πώματα. Άλλα άσ δούμε άπολο κατασκευαστικής πλευράς αύτά τά πώματα.

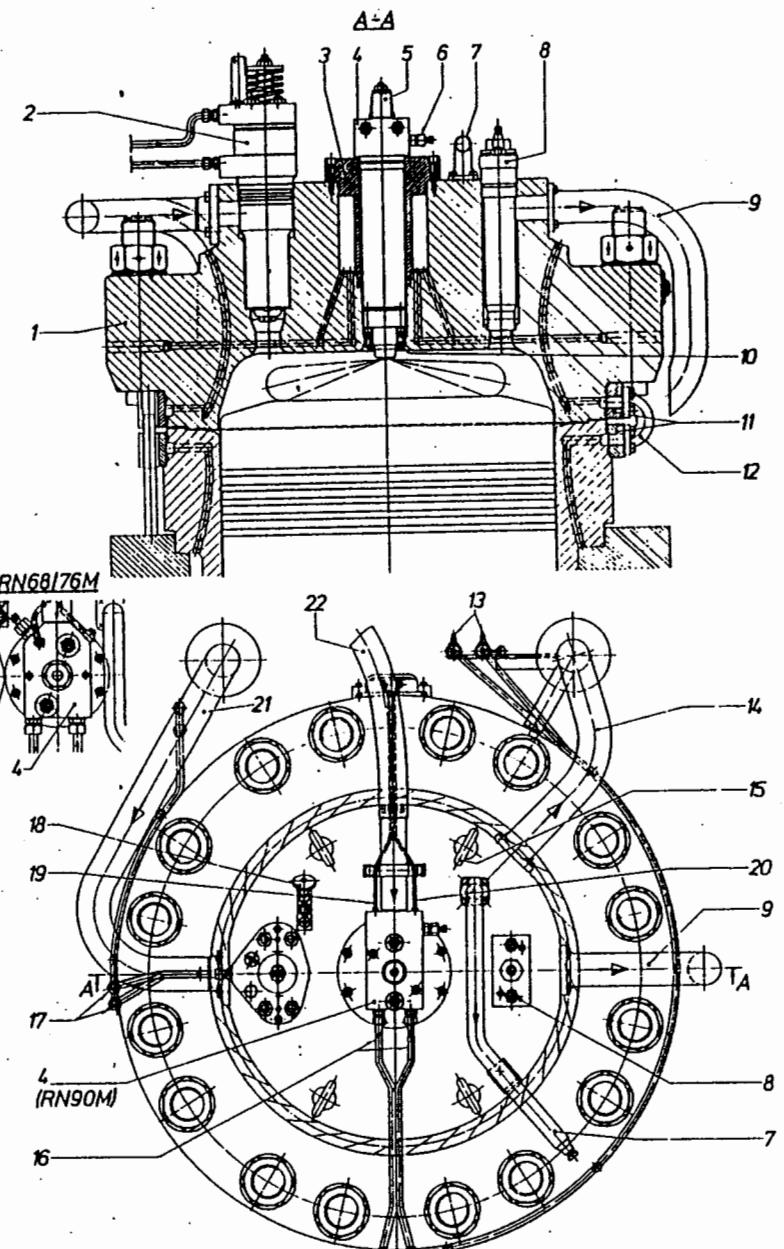
Αύτά φέρουν άπειρο άπολο δύμα εισέρχονται δέ ένχυτήρας, οι Βαλβίδες ξεναρξης, βαλβίδες άσφαλειας, καί δυναμοδεικτικές βαλβίδες. Αύτες δέ οι βαλβίδες μηπορούν νά άφαιρεθούν αύτόνομα ή μία άπα τήν άλλη. Τό πώμα ψύχεται μέτρη νερό. Αύτό εισέρχεται στόν κάτω άδηγό νερού τοῦ περιχιτώνιου χώρου, ά δέ κάτω άδηγός νερού συνδέεται μέτρη μεταφορικά κυρτώματα διά μέσου τῶν άπολων τά νερά μεταφέρεται στό πώμα τοῦ κυλίνδρου, στή συνέχεια τό νερό περνάει στόν χώρο γύρω άπολό τόν δακτύλιο δύμα εισέρχεται δέ ένχυτήρας πετρελαίου καί έκει οτή συνέχεια μέτρη σωλήνες μεταφέρεται έξω.

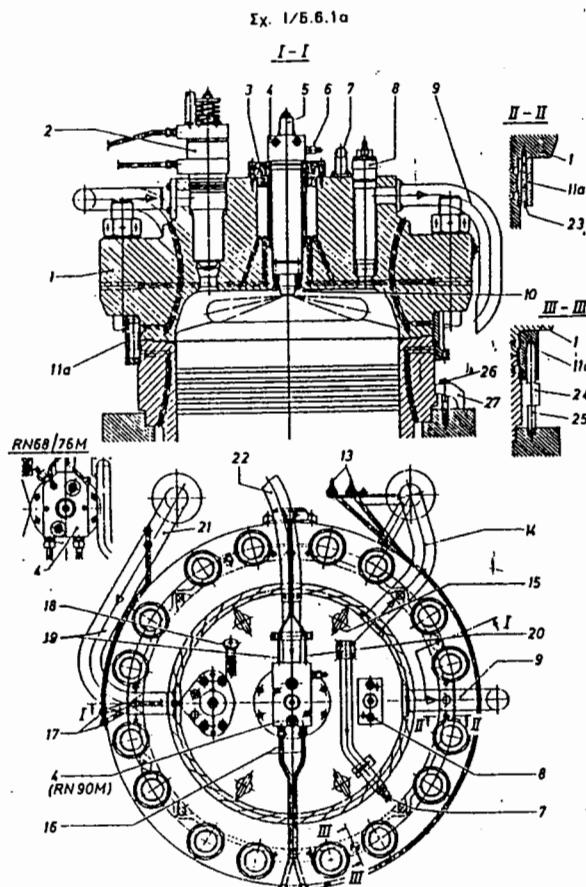
Μηχανές νέας σχέδιασης έχουν τούς άδηγούς νερού περιχιτώνιων χώρων άπολο ήνα τμήμα μόνο. Ο ακοπός άπολων τῶν άδηγών είναι δέ ίδιος μέτρη παλιούς άδηγούς μέτρη τήν μόνη διαφορά δτί τό νερό δέν μεταφέρεται μέτρη κεκλημένες σωλήνες άλλα άδηγούς στό έσωτερικό τῶν περιχιτώνιων χώρων.

Γιά νά παρατηρούμε τήν θερμοκρασία έξαγωγής νερού ψύξεως, θερμόμετρα τοποθετούνται στής σωλήνες έξαγωγής νερού ψύξεως. Κάθε πώμα κυλίνδρου έχει μήτρη σωλήνα έξαρωσης ή όποια συνδέεται μέτρη τήν σωλήνα έξαρωσης πού άδηγει οτήν δεξαμενή έκτονώσεως (expansion tank). Γιά νά είναι λοιπόν δυνατόν νά άποσυνδέσουμε μία σωλήνα έξαρωσης ένός πώματος χωρίς νά άναψει τό θέμα άποστραγγίζουμε τήν δεξαμενή έκτονώσεως, οι σωλήνες είναι έφοδιασμένες μέτρη άπομονωτικές βαλβίδες οι άποιες άπομονώνουν τό κύκλωμα κατά τήν άλη έργασία. Όταν δέ έπανσυνδέουμε τό κύκλωμα χρησιμοποιούμε βαλβίδες άνεπιστροφεις οι άποιες άπομονώνουν τό κύκλωμα καθώς οι πρώτες άπομονωτικές βαλβίδες άποσυνδέονται.

ΠΡΟΣΟΧΗ

Πρίν ένα πώμα κυλίνδρου άποσυνδέθει ή πτάθητη τοῦ νερού ψύξης τοῦ άντιστοιχου κυλίνδρου πρέπει νά μειωθεί μέχρις ένός αριμείου ούτως ώστε δτάν άνυψωσουμε τό πώμα νά μήν έχουμε έκροή νερού





5.6.1' Επεξιγήσεις Σχήματος 1/5.6.1 - 5.6.1α

1. ΠΟΜΑ ΚΥΛΙΝΔΡΟΥ
2. ΒΑΛΒΙΔΑ ΕΝΑΡΞΗΣ
3. ΔΙΚΤΥΛΙΟΣ ΕΙΣΑΓΩΓΗΣ
4. ΕΝΧΥΤΗΡΑΣ
5. ΕΛΑΤΗΡΙΑ
6. ΑΡΧΙΚΗ ΒΑΛΒΙΔΑ
7. ΣΩΛΗΝΑΣ ΕΞΑΕΡΙΣΜΟΥ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΕΩΣ
8. ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΗ ΒΑΛΒΙΔΑ
9. ΣΩΛΗΝΑΣ ΕΛΑΤΤΩΣΕΩΣ ΑΕΡΟΣ
10. ΒΑΣΙΣ ΓΙΑ ΤΟΝ ΕΝΧΥΤΗΡΑ
11. ΟΔΗΓΟΣ ΝΕΡΟΥ ΠΕΡΙΧΙΤΩΝΙΟΥ ΧΩΡΟΥ
(Δύο τριμήτρων)
- 11a. ΟΔΗΓΟΣ ΝΕΡΟΥ ΠΕΡΙΧΙΤΩΝΙΟΥ ΧΩΡΟΥ
(Ένας τριμήτρος)
12. ΚΕΚΛΗΜΕΝΗ ΣΩΛΗΝΑ ΜΕΤΑΦΟΡΑΣ ΝΕΡΟΥ (Για δύο θέση 11)
13. ΒΑΛΒΙΔΑ ΑΠΟΜΟΝΩΣΗΣ ΕΝΧΥΤΗΡΑ ΓΙΑ

- TO ΚΥΚΛΟΜΑ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ
14. ΣΩΛΗΝΑΣ ΕΞΑΓΩΓΗΣ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ
15. ΚΟΧΛΙΔΕΣ
16. ΣΩΛΗΝΕΣ ΨΥΞΗΣ ΕΝΧΥΤΗΡΑ
17. ΣΩΛΗΝΕΣ ΑΕΡΟΣ ΓΙΑ ΒΑΛΒΙΔΕΣ ΕΝΑΡΞΗΣ
18. ΕΝΔΕΙΚΤΙΚΗ ΒΑΛΒΙΔΑ
19. ΣΩΛΗΝΑ ΚΑΥΣΙΜΟΥ
20. ΑΡΧΙΚΗ ΣΩΛΗΝΑ (Καυσοίου)
21. ΣΩΛΗΝΑ ΕΝΑΡΞΗΣ ΑΕΡΟΣ
22. ΣΩΛΗΝΑ ΠΙΣΣΗΣ ΚΑΥΣΙΜΟΥ
23. ΚΟΧΛΙΔΑΣ
24. ΘΕΣΗ ΑΕΡΙΟΥ
25. ΠΕΙΡΟΣ
26. ΚΟΧΛΙΔΑΣ
27. ΤΜΗΜΑ ΥΠΟΣΤΗΡΙΞΗΣ

5.7 ΕΓΧΥΣΗ ΠΕΤΡΕΛΑΙΟΥ

Έγχυση είναι ή κατάθλιψη του πετρελαίου μέσα στόν κύλινδρο σε πολύ λεπτά μόρια. Η μεγαλύτερη ισχύς της μηχανής έπιπτυχάνεται με την τέλεια διάσποση και διείσδυση του πετρελαίου στόν κύλινδρο. Η άναμικη του πετρελαίου και του άερος έπιπτυχάνεται με τη συμπίεση και τη κατάθλιψη του πετρελαίου σε πολύ μεγαλύτερη πίεση από την πίεση του άερος στό τέλος της συμπίεσης. Η ύψιστη της πίεσης του πετρελαίου γίνεται από την άντλη πετρελαίου και διασκορπίζεται στόν κύλινδρο μέσω του ψεκαστήρα.

Αναλόγως του τρόπου κατά τόν διόποιον γίνεται η διάχυση του πετρελαίου μέσα στόν κύλινδρο, έχουμε τις πιο κάτω μεθόδους έγχυσης:

5.7.1 Α) έγχυση με έμφυσηση άερα

Το αύστημα αύτό είναι από τα παλαιώτερα πού έφαρμοδηκαν. Αύτό πρόοιμοθέτει μία άντλη πετρελαίου για κάθε κύλινδρο ή άποια καταθλίψει μία δρισμένη ποσότητα καυσίμου υπό μικρή σχετική πίεση. Ο ψεκαστήρας άνοιγει μηχανικά πέρνοντας κίνηση από τόν έκκεντροφόρο δξανα, την κατάλληλη στιγμή. Επειδή δημας ή κατασκευή είναι τέτοια ώστε ή έγχυση του πετρελαίου νά γίνεται με τήν βοήθεια πεπιεσμένου άερος, χρειάζεται και ένας άεροσυμπιεστής για τήν διατήρηση σταθερής πίεσης. Υπόρχει βέβαια και άλλος τύπος διανομής διου μία κοινή άντλη καταθλίψει σε όλους τους κυλίνδρους.

5.7.2 Β) μηχανική έγχυση

Η μηχανική έγχυση προϋποθέτει μία άντλη έιμιολοφόρο για κάθε κύλινδρο ή διόποιο πάρνει κίνηση από τόν έκκεντροφόρο δξανα. Ο ψεκαστήρας άνοιγει από τήν έξασκούμενη πίεση πού έφαρμόζεται στήν βελόνα πάντοι.

5.8 ΓΩΝΙΑ ΕΓΧΥΣΗΣ

Γωνία έγχυσης καλείται ή γωνία σε μιόρες στροφάλου, διόποιο τό καύσιμο ψεκάζεται μέσα στόν κύλινδρο.

5.9 ΨΕΚΑΣΤΗΡΕΣ ΠΕΤΡΕΛΑΙΟΥ

Ψεκαστήρας πετρελαίου είναι τό έξαρτημα όποιο διόποιο έπιπτυχάνεται ή ψέκαση του πετρελαίου μέσα στόν κύλινδρο κάτω από ύψηλή πίεση. Υπόρχουν τρείς βασικοί τύποι ψεκαστήρων:

- α) Ανοιγμα βελόνας με ύδραυλική πίεση
- β) Ανοιγμα βελόνας με μηχανική πίεση
- γ) Συνδιασμής τών δύο μίο πάνω μεθόδου

Οι ψεκαστήρες όπιτελούνται από βελονοειδείς βαλβίδες οι διοίες φορτίζονται μέλειλατήριο, έπισης όπιτελούνται από τό σώμα, τό προστόμιο και τό περικόχλιο συγκρατήσεως. Η βελόνη και τό προστόμιο έχουν άκριβη έφαρμογή για έξασφάλιση στεγανότητος σε μεγάλες πίεσεις. Η βελόνη πέζεται στή κωνική έδρα της μέλειλατήριο έτσι ή άνυψωση τής βελόνας και ή ψέκαση γίνεται σε 270 kg/cm².

Η ψέκαση τού ψεκαστήρος γίνεται μέλειιατηρού κύκλωμα γλυκοῦ νερού μέλειομανιτικά έπισηδία για κάθε έγχυστήρα για άποιφυγή άπωλειας του νερού κάτω τήν έξαρμισης διαφρέσει πετρελαίου ή νερού έντοπιζονται και από τής χρήνες παρατήμησης του κεντρικού άποχετευτικού σωλήνα. Οι ψεκαστήρες έξοριμόζονται, καθαρίζονται και δοκιμάζονται περιοδικά μέλειαση πίεσης.

5.9.1 Εξάρμοση και έπιθεώρηση ψεκαστήρων

Μετά από κάποιο χρονικό διάστημα οι ψεκαστήρες παρουσιάζουν έλαστωματική λειτουργία με έπακλούσθα την κακή καύση ή όποια γίνεται άντιληπτή από μαύρο χρώμα έξαγωγής των καυσιερίων και αύξημένες θερμακρασίες.

Κατ' άρχην κλείνουμε τά άπομονωτικά έπιστροφιά ψύξης και έξαγουμε τόν ψεκαστήρα, πριν δέ τὸν άποσυναρμολογήσουμε δοκιμάζεται ώς έξης. Αφοῦ πρώτα διαπιστώσουμε ότι είναι έλαστωματικός. Καθαρίζεται τό προστάτιο. Η πίεσης δοκιμῆς 270 kg/cm² δοκιμάζεται στό θλιβόμετρα.

Έάν ο ψεκαστήρας είναι σέ καλή κατάσταση η ψέκαση γίνεται σέ μορφή νέφους. Ομοιομορφά ριπής ψεκάσεως σημαίνει καλή έγχυση ή όποια και συνοδεύεται από όξυ ίχο ο οποίος οφείλεται απήν πρός τά άνω καλ κάτω κίνηση τῆς βελόνας. Κακή έδρα έμφανιζε στάξιμα τού έχχυτήρα, μετά τό τέλος τῆς έγχυσης.

Έπιθεώρηση όπων προστομίων

Αύτές είναι διαμέτρου 0,5 mm και μποροῦν να αύξηθοῦν μέχρι 10% ήτοι 0,55 mm. Η μέτρηση έκτελείται μέ ειδικούς χαλύβδινους πείρους διάφορου πάχους. Μεγαλύτεροι διάμετροι όπων προκαλοῦν υπερθέρμιαση καλ κάψιμο τῶν κεφαλῶν τῶν έμβάλων.

Έπισκευές προστομίων

Έκτελούνται μέ μεγάλη προσοχή. Η έπισκευή πρέπει να γίνεται από τόν οικο SULZER άφοῦ άντικατασταθοῦν τά προσωρινά μέ άνταλλακτικά. Κακή λειτουργία οφειλεται αές σύσφιγξη η κόλλυμα τῆς βελόνας. Βλάβη έδρας ιθελονοειδοῦς βαλβίδας.

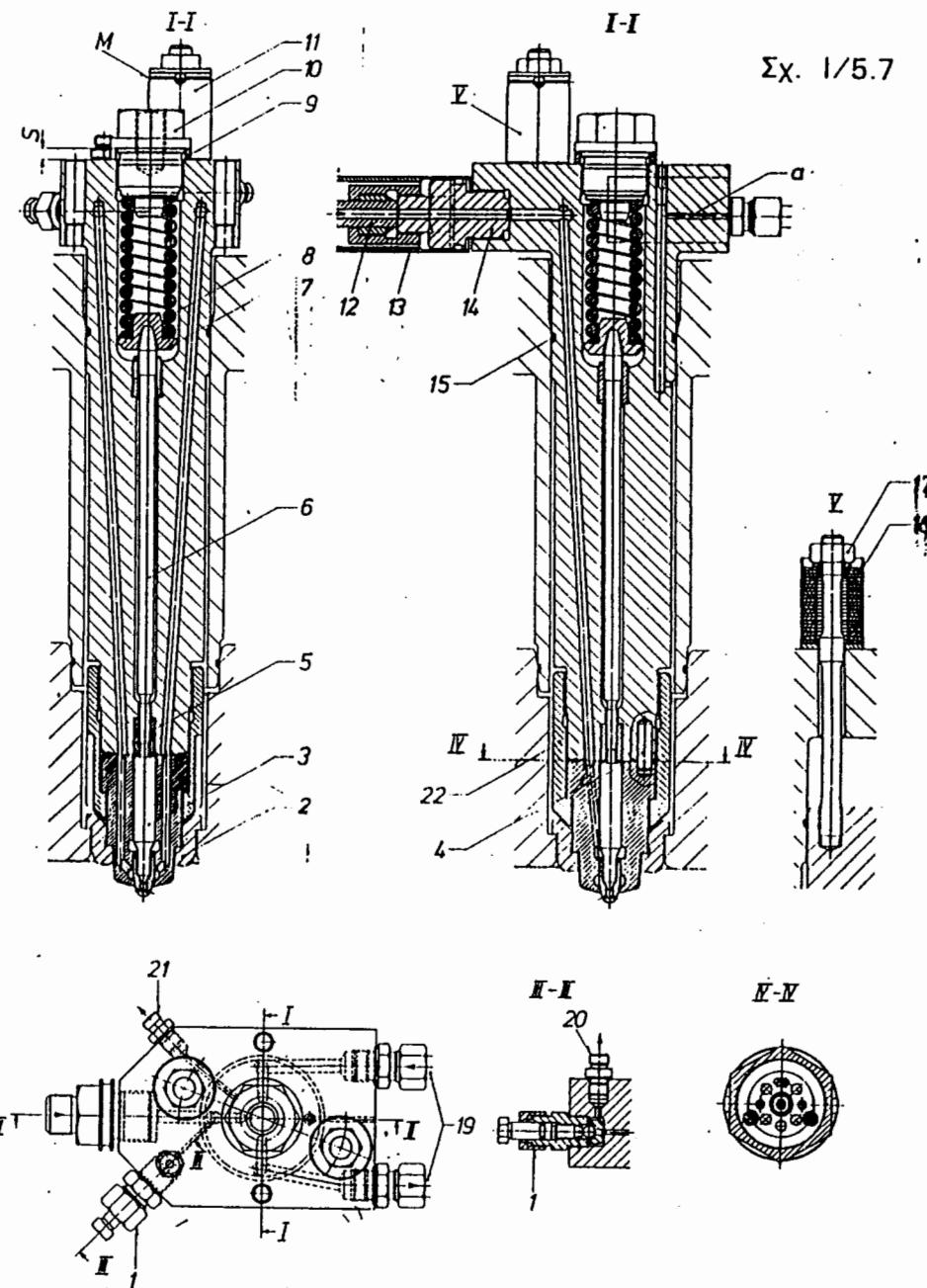
5.10 ΒΑΛΒΙΔΕΣ ΕΝΑΡΞΕΩΣ (ΣΧΗΜΑΤΑ I/5.10 - 5.10.1)

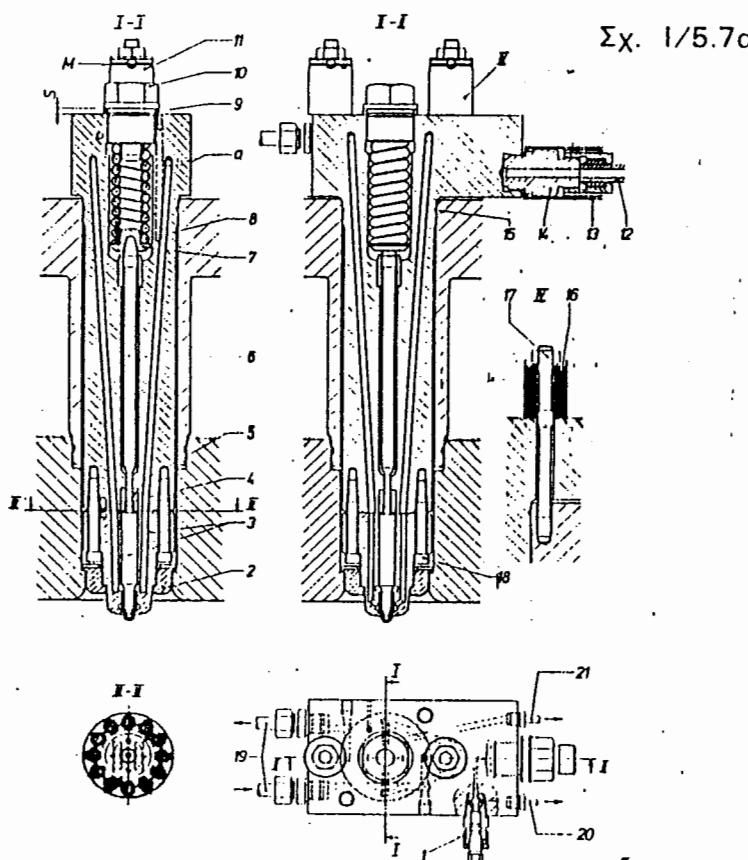
Κάθις κύλινδρος φέρει μία βαλβίδα ζεκίνησης ή διοπίστευτοι πάντα ένιμοι πινάκια στά κεντρικά τεμάχια τῶν πυράτων τῶν κυλινδρών. Για τήν στεγανωτούμηση μι τα-

ξύ βαλβίδος καλ τοῦ πώματος τοῦ κυλινδρού ύπάρχει στεγανωτούμηκός διακείλιος (Σχ. I/5.10). Η μεγαλύτερη πίεση άέρος ζεκίνησης είναι 30 kg/cm² και εισέρχεται στήν βαλβίδα πλευρικῶς στά κεντρικά τμήματος τοῦ πώματος. Οι βαλβίδες άέρου σταγόνων πράς τα μέσω ένων δέν υφασματεί τά κάτω μέρος τοῦ στελέχους σύτης δέν πέφτει μέσα στόν κύλινδρο.

Στό πώματος κάθε βαλβίδας ζεκίνησης μία ένισχυση μέ ηείρο κοχλιώνεται. Έάν κατά τήν λειτουργία τῆς μηχανῆς ή σωλήνα άέρος ζεκίνησης ή όποια άδηγει πρός τήν βαλβίδα θερμοίνεται υπερβολικά, τότε πρέπει η άνιστοιχη βαλβίδα νά άποσυνδέσει καλ νά ρυθμισθεί δύον τό συντομώτερον δυνατόν.

5.10.1 Λειτουργία Σχήμα I/5.10.1





5.6.1.2 Περιγραφή Σχήματος 1/6.7 - 5.7α

- 1 ΠΑΛΙΔΑ
- 2 ΗΛΕΙΝΗ ΕΝΧΥΤΗΡΟΣ
- 3 ΒΕΛΟΝΑ
- 4 ΚΥΛΙΝΔΡΙΚΟΙ ΠΕΙΡΟΙ
- 5 ΠΕΡΙΚΟΧΑΙΟ ΣΥΓΚΡΑΤΗΣΙΣ
- 6 ΒΛΑΚΤΡΟ
- 7 ΕΛΛΕΣΜΑ ΕΛΑΤΤΗΡΙΟΥ
- 8 ΕΛΑΤΤΗΡΙΟ
- 9 ΔΙΑΣΤΙΧΟ
- 10 ΣΥΖΦΙΚΤΗΡΑΙ ΕΛΑΤΤΗΡΙΟΥ
- 11 ΣΥΜΠΑΓΗ ΛΑΛΑΤΗΡΙΑ
- 12 ΣΩΛΗΝΑ ΠΙΣΣΗΣ ΚΑΥΣΙΜΟΥ
- 13 ΣΩΛΗΝΑ ΠΡΟΣΤΑΤΕΥΤΙΚΗ
- 14 ΤΜΗΜΑ ΣΥΝΔΕΣΗΣ
15. ΕΛΛΕΣΤΙΚΟΙ ΔΑΚΤΥΛΙΟΙ ΤΟΥ ΨΕΚΑΣΤΗΡΑ

16. ΣΥΜΠΑΓΗ ΕΛΑΤΗΡΙΑ
17. ΚΟΧΛΙΑΣ
18. ΚΟΧΛΙΑΣ ΣΥΓΚΡΑΤΗΣΙΣ ΤΟΥ ΨΕΚΑΣΤΗΡΑ
19. ΣΩΛΗΝΕΣ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ ΤΟΥ ΨΕΚΑΣΤΗΡΑ
20. ΚΥΡΙΑ ΣΩΛΗΝΑ
21. ΣΩΛΗΝΑ ΔΙΑΡΡΟΗΣ ΚΑΥΣΙΜΟΥ
22. ΡΝΔ 68 κιλ 76M -- ΉΟΜΑ ΨΕΚΑΣΤΗΡΑ
- S. Ύψος τό δύνατο εκφαρμίζεται για τήν ρύθμιση τής πίεσης φεκαλίων
- M. Όταν υπαρφέγγουμε τούς πορόκυκλους, τίνη έλαστηρινά τό δύρα τού πορόκυκλου πρέπει νά είναι σε εύθεια γραμμή μή τό κάκκινο οπικέτο τής υπόδειξης.

5.10.2^o Ανοιγμα Σχήμα 1/5.10.1

Ό ύπό πίεση άερος δ όποιος έρχεται από τήν αυρτούειδή βαλβίδα τοῦ άντιστοιχου κυλίνδρου περνάει μέσα στό χώρο (T) διά μέσου τῆς δινώ σωλήνωσης έλεγχου.

Εις τήν κάτω σωλήνωση ή πίεση πέφτει καὶ συνδέεται μή τό έξεριστικό. Οι χώροι (P) καὶ (M) συνδέονται μετά τοῦ ατομίου (B). Ό άερας έλεγχου μπορεί νά άνοιξει τήν βαλβίδα έκκινησης δταν ή πίεση τοῦ άερος επί τοῦ έμβολου (K1) είναι μεγαλύτερη τῆς πίεσης τῶν καυσαερίων επί τοῦ έμπρασθου μέρους τῆς βαλβίδος. δπως καὶ τῆς έντασης τοῦ έλαστηρίου (F). "Όταν τό έμβολο κατέβει μή τό στέλεχος τῆς βαλβίδος κάποια άποσταση έλευθερώνει τής θυρίδες έλεγχου (S). Ό άερας τότε μπορεί νά περάσει από τόν χώρο (T) μέσα στό δακτυλιούειδή χώρο P, πάνω από τό έμβολο έλεγχου (K2). Ό άερας έναρξης τώρα περνάει μέσα στό χώρο καύσης (Μυκ. 30ησε). Ή βαλβίδα έναρξης παραπένει άνοικτή σύμφωνά πρός τήν γινότας άνοιγματος ή όποια καθαρίζεται από τόν κύλινδρον κίνησης. Τότε άρκει ή διαδρομή κλεισμάτος τής βαλβίδας καὶ μιμητίζεται από τόν βαλβίδα έλεγχου έκκινησης καὶ γίνεται ώς έξης.

5.10.3 Κλεισιμό Σχήμα 1/5.10.1

Κατά τήν διάρκεια τής διοδρομής τοῦ «κλεισμάτος» ή κάτω παροχική γραμμή αέρου βρίσκεται ύπό πίεση, ένων ή δινώ έξεριζεται. Κατά τήν άρχη τῆς φάσης αύτης δακτυλιούειδής χώρος (M) ύπό τήν μεγάλη ηπιόνειο τοῦ έμβολου ύποκειτο στήν πίεση άερος καὶ έτσι ή διαδρομή κλεισμάτος άρχιζει άμεσως. Μετά από κάποιο ποσοστό διαδρομής τοῦ έμβολου δακτυλιούειδής χώρος (M) διακόπτεται από τή σωλήνωση διαδρομής τό έμβολο έλεγχου (K3). "Έτσι ο παγιδευμένος άερας στό χώρο (P) μηδενίζει τήν ηπιόνειο τοῦ έμβολου καὶ δρᾶ από άπορροφητικό προσκέφαλο καὶ έτσι δὲν έχει καταπόνηση ή έδρα καὶ τό στέλεχος τής βαλβίδος καὶ έτσι τελειώνει ή ιφάσιι τοῦ κλεισμάτος μή τή παροχική σωλήνωση άερος ύπό πίεση.

Ό άερας πού πάρομένει στούς χώρους (P) καὶ (M) έξισορροπείται από τήν διυδα (B). "Έτσι δταν άρχιζει έκ νέου ή φάση άνοιγματος ένεργει κατό τήν διεύθυνσιαλ κλεισμάτος μόνο τό έλαστηρίου τής βαλβίδας (F).

Τό έμβολο έλεγχου τής βαλβίδος έκκινησεως έκτελει τά έξης:
α) Έλεγχο καὶ στίς δύο διαδρομής άνοιγματος καὶ κλεισμάτος.

β) Ή βαλβίδα έκκινησης άνοιγε μόνο δταν ή πίεση τῶν καυσαερίων μέσα στόν κύλινδρο δέν είναι ύμηλοδέρη τής πίεσης τοῦ άερος έκκινησης.

γ) Κατά τήν άναστραφή τής μηχανής ή βαλβίδα έκκινησης ποραμιένει άνοικτή μέχρι τό ηπιόνειο σημείο κλεισμάτος. Κατά τήν διάρκεια πέδισης άερας έκκινησης περνάει μέσα στό θάλασμα καύσης ένων τό κύριο έμβολο κινεῖται πρός τά ηπάνω. Χωρίς λουπόν τό έμβολο έλεγχου, ή βαλβίδα έναρξης θά έκλεινε ένωρίτερα τοῦ ηπιόνειο σημείου λόγω τής μεγάλης πίεσης μέσα στόν κύλινδρο.

δ) Κατά τήν τελική φάση κλεισμάτος, τό έμβολο έλεγχου δρᾶ από άπορροφητικό, καὶ αυτό θωμά στή μεγαλύτερη διάρκεια λειτουργικής διιής τοῦ βάκτρου καὶ τών βάσεων τής βαλβίδας.

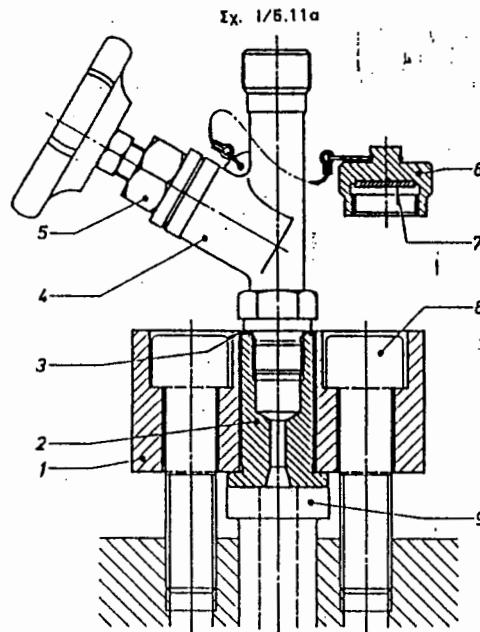
5.11 ΒΑΛΒΙΔΑ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ Σχήματα 1/5.11 - 5.11α

Κάθε κύλινδρος φέρει καὶ ύπό μια άσφαλτική βαλβίδα ή όποια προστοτεύει τόν κυλίνδρο από τήν δημιουργία ύπερπίεσης. Τό σημείο στό δύνατο άνοιγει τό άσφαλτικό μπορεί νά ρυθμιστεί άλλαζοντας τό πάχος τοῦ διαχωριστικού δοκτυλίου (βλέπε σχ. 24-6), δ όποιος βρίσκεται μεταξύ τοῦ κελύφους τής βαλβίδας καὶ τής θηλής λίπανσης. Τό σημείο τής πίεσης πού άνοιγε ρυθμίζεται ώς έξης:

5.11.1 Δειναμοδεικτικός κρούνος Σχήμα I/5.11α

Κάθε κύλινδρος φέρει και όποι ένα δειναμοδεικτικό κρούνο. "Όταν στρέψουμε τή πιπχάνη μέτα τὸν κρίκο διλοὶ οἱ δυναμοδεικτικοὶ πρέπει νὰ είναι ἀνοικτοὶ. Άλλα κατά τὴν διάρκεια τῆς λειτουργίας δὲτα τὰ πώματα τῶν κρούνων πρέπει νὰ είναι κλειστά (βλέπε υχ. I/5.11α). Επειδὴ δὲ ὑπάρχει ἔνα μεταλλικό στεγανοποιητικό μεταξὺ τῶν ἐπιφανειῶν ποὺ ἐφάπτονται, οἱ σύνδεσμοι τῶν ἐπιφανειῶν πρέπει νὰ είναι σὲ καλή κατάσταση.

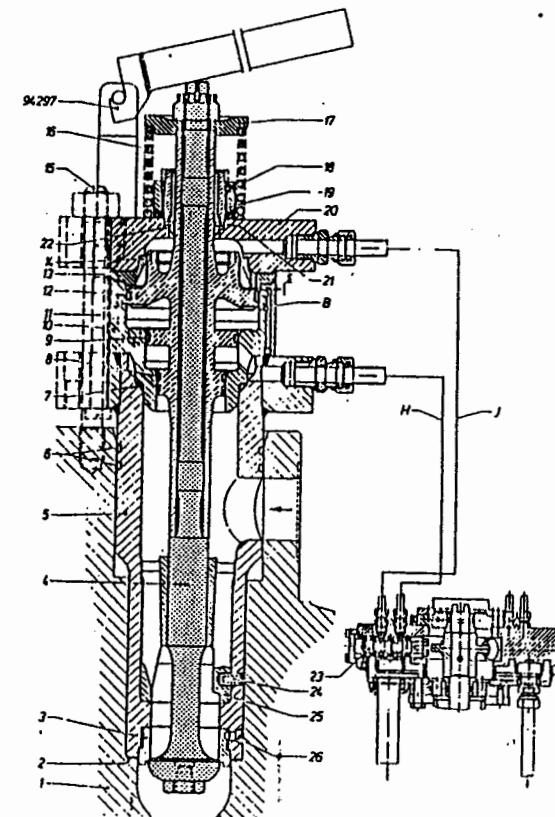
"Όταν λαμβάνουμε δειναμοδεικτικά διαγράμματα οἱ κρουνοὶ πρέπει νὰ είναι τελέως ἀνοικτοὶ. Αν δὲ παρατηρήσουμε δὲτι καυσαέριο διαφεύγει ὥπο τὴν θηλὰ λίπανσης σημαίνει δὲτι ὁ κρουνός δὲν είναι τελέως ἀνοικτός καὶ οἱ ἐνδείξεις τῶν πιέσεων δὲν θά είναι αωτές.



1. ΦΛΑΝΤΖΑ
2. ΣΥΝΔΕΤΙΚΟ ΤΜΙΜΑ
3. ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ ΣΥΝΔΕΤΙΚΟΣ
4. ΔΥΝΑΜΟΔΕΙΚΤΙΚΟΣ ΚΡΟΥΝΟΣ
5. ΒΑΚΤΡΟ

6. ΠΩΜΑ ΠΡΟΣΤΑΤΕΥΤΙΚΟ
7. ΣΥΝΔΕΣΜΟΣ
8. ΚΟΧΛΙΕΣ ΣΤΗΡΙΞΗΣ
9. ΑΝΟΙΓΜΑ ΕΙΣΟΔΟΥ

Σχ. I/5.10

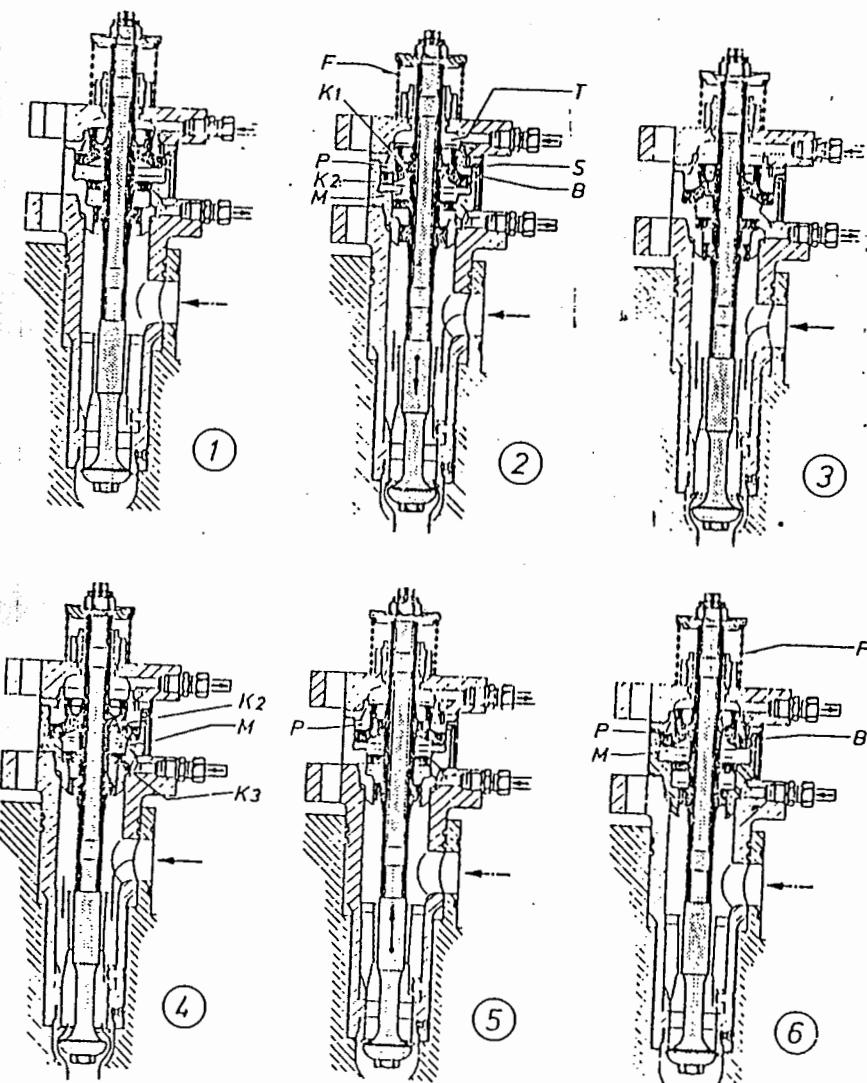


5.11.1.2 Επεξηγήσεις Σχήματος I/5.10

- | | |
|---------------------------------------|--|
| 1. ΠΩΜΑ ΚΥΛΙΝΔΡΟΥ | 15. ΚΟΧΛΙΑΙ |
| 2. ΣΥΝΔΕΣΗ | 16. ΕΛΑΤΗΡΙΟ |
| 3. ΒΑΣΗ ΒΑΛΒΙΔΑΣ | 17. ΕΛΑΣΤΙΜΑ ΕΛΑΤΗΡΙΟΥ |
| 4. ΒΑΚΤΡΟ ΒΑΛΒΙΔΟΣ | 18. ΒΑΣΗ ΚΟΧΛΙΑ |
| 5. ΣΩΜΑ ΚΕΛΥΦΟΣ | 19. ΘΗΛΗ ΛΙΠΑΝΙΣΗΣ |
| 6. ΕΛΑΣΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ | 20. ΚΑΛΥΜΜΑ |
| 7. ΕΛΑΣΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ | 21. ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ ΣΥΜΠΙΕΣΙΣ |
| 8. ΕΛΑΤΗΡΙΟ ΜΙΚΡΟΥ ΕΜΒΟΛΟΥ | 22. ΕΝΙΣΧΥΤΙΚΟ ΣΩΜΑ |
| 9. ΕΛΑΤΗΡΙΟ ΜΕΣΑΙΟΥ ΜΕΓΕΘΟΥΣ ΕΜΒΟΛΟΥ | 23. ΑΙΦΑΛΑΙΣΤΙΚΗ ΒΑΛΒΙΔΑ |
| 10. ΠΑΡΕΜΒΥΣΜΑ | 24. ΠΕΙΡΟΣ |
| 11. ΕΜΒΟΛΟ ΕΛΕΓΧΟΥ | 25. ΟΔΗΓΟΣ ΠΕΡΟΝΗΣ |
| 12. ΕΛΑΤΗΡΙΟ ΜΕΓΑΛΟΥ ΕΜΒΟΛΟΥ | 26. ΚΟΧΛΙΑΣ ΑΙΦΑΛΕΙΑΣ |
| 13. ΑΡΧΙΚΟ ΕΛΑΤΗΡΙΟ | 94297: Μακλάς γιά λάρυχο τῆς λανονικῆς κίνησης τῆς περόνης τῆς βαλβίδος. |
| 14. ΕΛΑΤΗΡΙΟ ΕΜΒΟΛΟΥ ΜΕΣΑΙΟΥ ΜΕΓΕΘΟΥΣ | |

ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΕΞΑΡΤΗΜΑΤΩΝ

Σχ. I/5.10.1



ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER

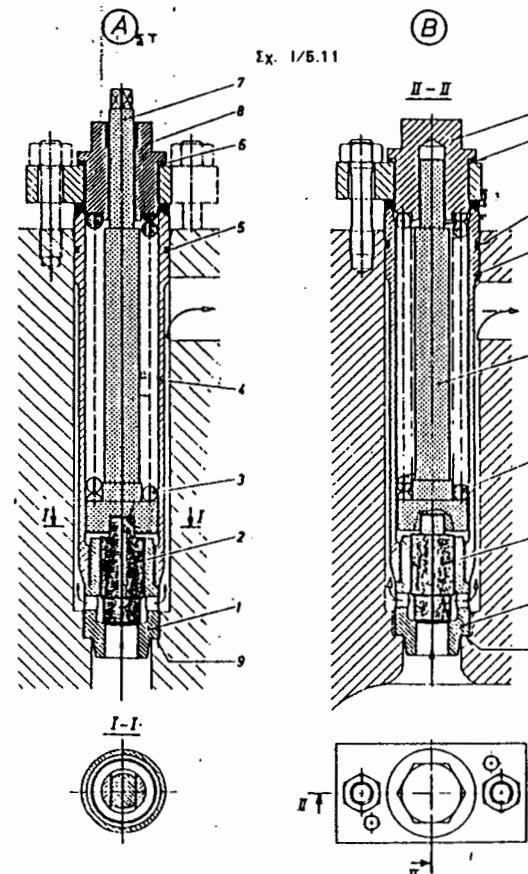
ΠΙΕΣΗ ΚΑΥΣΗΣ

Σε bar	85-88	89-92	93-96	97-100	101-106	107-112
--------	-------	-------	-------	--------	---------	---------

ΑΝΟΙΓΜΑ ΠΙΕΣΗΣ

Σε bar	110	115	120	125	130	135
--------	-----	-----	-----	-----	-----	-----

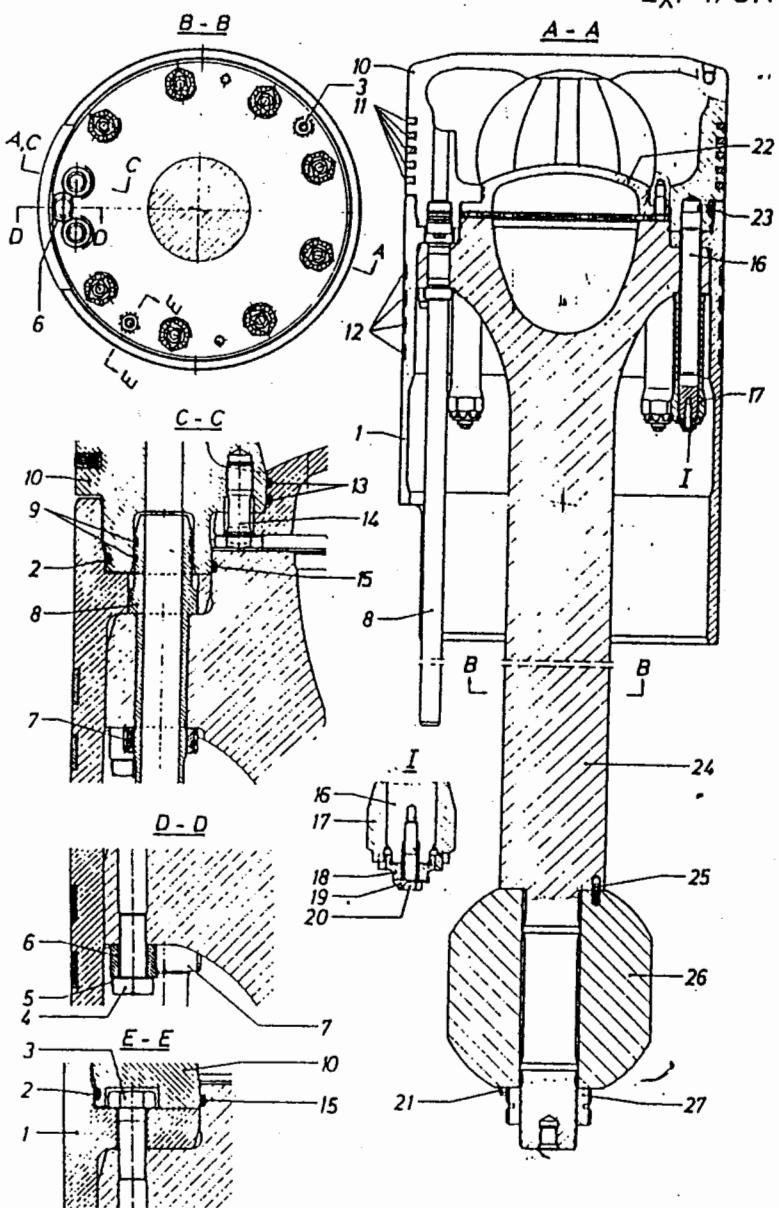
Φυσικά για κάθε τύπο μηχανής ή πίεση καύσεως διαφέρει και γι' αύτό πρέπει νά λαμβάνεται όποι τις ένδεξεις των δακτυλών στό έργοστάσιο. Έαν μία άσφαλτική βαλβίδα άναλει κατά την διάρκεια της λειτουργίας της μηχανής πρέπει νά έλεγχθει κάποια διαφυγή στην άμεσως δυνατή εύκαιρια και νά διαρθωθεί όντας δυνατόν.



- 1. ΒΑΙΗ ΒΑΛΒΙΔΟΣ
- 2. ΣΩΜΑ ΒΑΛΒΙΔΟΣ
- 3. ΕΛΑΤΗΡΙΟ
- 4. ΚΕΑΥΦΟΣ
- 5. ΕΛΑΣΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
- 6. ΔΙΑΧΩΡΙΣΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ

- 7. ΑΞΟΝΑΣ
- 8. ΟΙΗΗ ΛΙΠΑΝΗΣΗ
- 9. ΣΥΝΔΕΣΜΟΣ
- A. ΠΑΛΛΙΟΤΕΡΗ ΣΧΕΔΙΑΣΗ
- B. ΣΗΜΕΡΙΝΗ ΣΧΕΔΙΑΣΗ

5.12 ΕΜΒΟΛΑ Σχήμα I/5.12.1



Σχ. I/5.12.1

5.12.1 Συμπεριφορά έμβολου κατά τή λειτουργία του

Ο οικός SULZER έδωσε πρωταρχική σημασία στην άναλυση της συμπεριφάρδας του έμβολου και σάν ακού θέτει, να έχουφαλσει ύψηλή πιστοτήτα λειτουργίας άκομα και κάτω από δύακοδες καταστάσεις. Έπισης προσπάθησε να κρατήσει τά δρια τών φθαρών μέσα σε δοσο τό δυνατόν μικρότερα ποσοστά. Γνωστό δέ είναι ότι διάφοροι παθάμετροι έπιδρουν στη λειτουργία του έμβολου και στά χιτώνια, μερικές έξ αυτών είναι:

- Βαθμός καυσίμου
- Χημική έπεξεργασία καυσίμου
- Ποιάτητα και ποσότητα έλαιου λίπανσης
- Συμφωνία μεταξύ καυσίμου και έλαιου λίπανσης
- Κατάσταση τών καυστήρων
- Κατάσταση τών έλαττηρίων έμβολου
- Υγροποίηση στόχια σαρώσεως
- Θερμική ύπερφόρτωση της μηχανής διειλάμβενη σε μή έπαρκη διατήρηση.

Έάν λοιπόν ύπαρχουν μερικές από τις πιο πάνω παράμετρους τό αποτέλεσμα θά είναι φθορά ή και άκομη ζημιά στά χιτώνια και στά έμβολα. Γιά αύτό ο οικός SULZER υιοθέτησε μερικές άλλαγές στά έμβολα και κατάφερε να δώσει μεγαλύτερη διάρκεια λειτουργίας και λιγότερη φθορά. Μερικές έξ αυτών είναι:

- Μικρότερες αποστάσεις μεταξύ τών αύλακώσεων δου τοποθετούνται τά έλαττηρία τών έμβολων
- Συσσωρευμένο σύστημα λίπανσης (χρόνος λίπανσης γιά κάθε περιστροφή)
- Πρόσθετοι σωληνικοί λιπάνσεως κάτω από την θυρίδα έξαγωγής
- Μεγαλύτερα χιτώνια τά δοπια καλύπτουν περισσότερο τό νέο σώμα του έμβολου.
- Σταθερό σύστημα ζήχυσης.
- Δυνατότητα τοποθέτησης διαχωριστών — νερού πού δημιουργείται οτούς χώρους σάρωσης.

5.13 ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ

Τό έμβολο (Σχ. I/5.12.1) αποτελείται από τήν κεφαλή, τόν μιονδύα του, και τό βάκτρον τά δοπια συνδέονται μέν κοχλίες πού άσφαλτουν μέν δόντωταύς παράκυλους.

Κεφαλή έμβολου Σχήματος I/5.12.1

Σέ αύτή βρίσκονται άυλακώσεις χωρίμου δου τοποθετούνται τά έλαττηρία του έμβολου. Η κεφαλή έκτιθεται στά άερια τήν καύσης και γιά αύτά πρέπει νά ψύχεται. Τά έμβολα ψύχονται μέν γλυκό νερό, τό δοπιο μπαίνει και βγαίνει διά μέσου τηλεσκοπικών σωλήνων (Σχ. I.5.12.1). Τά είς τό δώνια μιέρος έλαττηρία τοποθετούνται χαλαρά και στεγανοποιούν τόν κύλινδρα απά τήν διαφυγή άερίων ύπο πίεση.

Μανδύας έμβολου

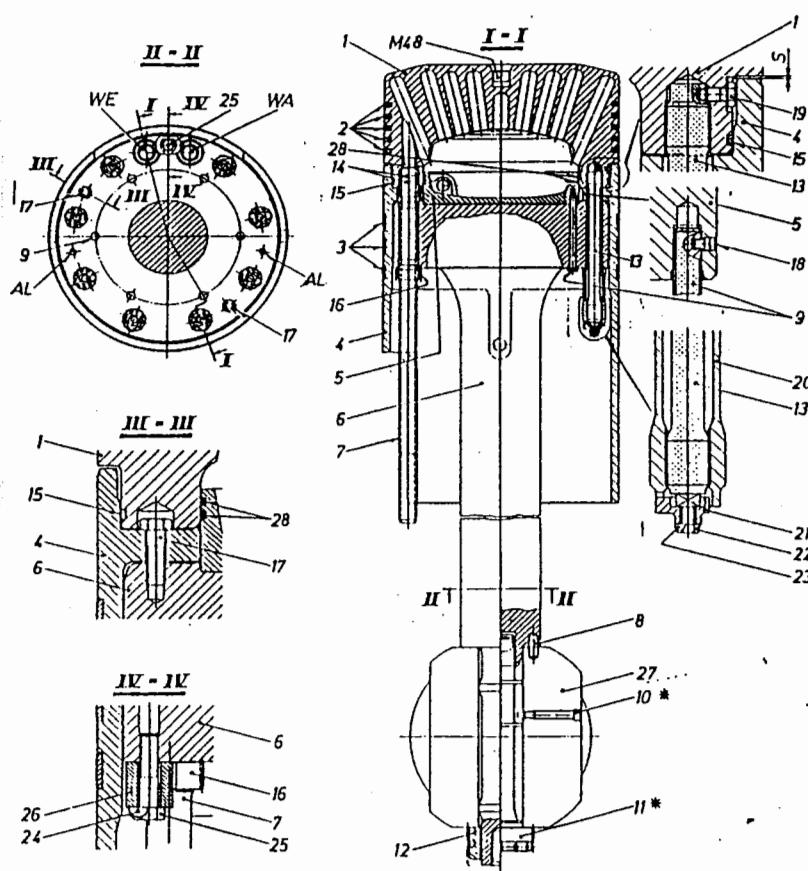
Ο μανδύας δδηγεί τό έμβολο μέσα στά χιτώνιο και είναι έφροδοπομένος μέν έλαττηρία τά δοπια άπαιτούνται κατά τήν λειτουργία του έμβολου. Έλαστικοί διακτύλων μέν άνισταση στή θερμότητα στεγανοποιούν τό κάλυμα πρός τόν χώρο ψύξης στή κεφαλή του έμβολου, καθώς έπισης μεταξύ κεφαλής και μιονδύα.

Η κεφαλή και δ μανδύας έφαρμόζουν έπι τον βάκτρο (Σχ. I/5.12.1 - 12.1a) τό δοπιον έσερχεται μέσα σε μία φλάτζα. Τά κάτω δικρο τού βάκτρου συνδέεται μέν τό ζύγωμα, η έπιφανεια δέ ταυ βάκτρου κατασκευάζεται πολύ λεία και γιά αύτό δοταν ένα έμβολο άφαιρεται πρέπει τό βάκτρο νά προστατεύεται απά κόθε ζημιά.

Κατά οι δύο τηλεσκοπικούς σωλήνες τοποθετούνται στή φλάτζα τού βάκτρου (Σχ. I/5.12.1) οι δέ κοχλίες τών σωλήνων άσφαλτονται μέν δόντωταύς δίσκους.

ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΕΞΑΡΤΗΜΑΤΩΝ

Σχ. I/5.12.1α



1. ΜΑΝΔΥΑΣ ΕΜΒΟΛΟΥ
2. ΕΛΑΣΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ (Θερμική θνητότητα μέχρι 150°C)
3. ΚΟΧΛΙΑΣ
4. ΚΟΧΛΙΑΣ ΓΙΑ ΤΟΥΣ ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΟΥΣ ΠΑΡΑΚΥΛΟΥΣ
5. ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΟ ΕΛΑΣΜΑ
6. ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΟΣ ΠΑΡΑΚΥΚΛΟΣ ΓΙΑ ΤΟΝ ΚΟΧΛΙΑ ΤΗΣ ΤΗΛΕΟΚΟΠΙΚΗΣ ΣΩΛΗΝΑΣ
7. ΚΟΧΛΙΑΣ ΤΗΣ ΤΗΛΕΟΚΟΠΙΚΗΣ ΣΩΛΗΝΑΣ
8. ΤΗΛΕΟΚΟΠΙΚΗ ΣΩΛΗΝΑ ΨΥΧΗΣ ΕΜΒΟΛΟΥ
9. ΕΛΑΣΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
10. ΚΕΙΡΛΗΙ ΕΜΒΟΛΟΥ
11. ΕΛΑΤΗΡΙΑ ΕΜΒΟΛΟΥ
12. ΕΛΑΤΗΡΙΑ ΓΙΑ ΤΗΝ ΦΩΡΑ
13. ΕΛΑΣΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ

14. ΚΟΧΛΙΑΣ ΓΙΑ ΤΟ ΚΑΛΥΜΑ ΔΙΑΧΩΡΙΣΜΟΥ ΤΟΥ ΧΩΡΟΥ ΨΥΧΗΣ
15. ΕΛΑΣΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ (Θερμική θνητότητα μέχρι τους 100°C)
16. ΣΥΝΔΕΤΙΚΟΣ ΚΟΧΛΙΑΣ ΕΜΒΟΛΟΥ
17. ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΟ ΠΕΡΙΚΟΧΛΙΟ
18. ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΟΣ ΠΑΡΑΚΥΚΛΟΣ
19. ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΟ ΕΛΑΣΜΑ
20. ΚΟΧΛΙΑΣ
21. ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΟ ΤΜΗΜΑ
22. ΚΑΛΥΜΑ ΧΩΡΟΥ ΨΥΧΗΣ
23. ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΟΙ ΚΟΧΛΙΑΣ
24. ΒΑΚΤΡΟ
25. ΠΕΙΡΟΣ
26. ΖΥΓΩΜΑ
27. ΚΟΧΛΙΑΣ ΒΑΚΤΡΟΥ ΕΜΒΟΛΟΥ

ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER

5.14 ΕΞΑΡΜΟΣΙΣ ΚΑΙ ΑΡΜΟΣΙΣ ΕΜΒΟΛΟΥ

Στήν κεφαλή τοῦ έμβολου ύπαρχουν ισχυρά απειρώματα γιά νά τοποθετείται ή δοκός άνυψωσης. Ο μανδύας χρησιμεύει σάν δόγηδος τοῦ έμβολου έντος τοῦ χιτωνίου γιά αυτό καὶ έφοδιάζεται με δρεπάλκινους δακτυλίους. Τό βάκτρο καταλήγει στή κορυφή του σέ κοχλία δημιουργείται με κοχλίες τό έμβολο. Τήν άκρηθή θέση τοῦ βάκτρου ώς πρός τόν πείρο καθορίζει ὁ ασφαλιστικός πείρος.

Κατά τήν δρμοσή γίνονται τά έξης:

Έπιθεωρούνται έάν είναι καθαροὶ καὶ σέ καλή κατάσταση οἱ δόγηδοι κοῖ οἱ έπιφενεις τοῦ ζυγώματος καθώς καὶ τά περικόχλια τοῦ βάκτρου.

Έλεγχονται τά έλαστηρια καὶ οἱ έλευθερίες αὐτῶν. Τά έλαστηρια έξαγονται μέ ειδικό ξυλόκεα.

Τοποθετείται ένα έιδικό κωνικό έξαρτημα γιά νά άπαφύγουμε κάποια ζημιά τοῦ στυποθλήπτη κατά τήν δρμοσή.

Αφαιρείται τό πώμα καὶ έλεγχεται ἡ εύθυγράμμιση τῶν τηλεοκοπικῶν σωλήνων ψύξεως τοῦ στυποθλήπτη.

Προσοχή πρέπει νά δώσουμε στή μή περιστραφή τοῦ έμβολου.

Όμοια καὶ ή θερμοκρασία τοῦ δνων έλαστηρίου είναι πολύ χαμηλότερη. Η χαμηλή έπισης θερμοκρασία στό θάλαμο καύσης μαζί μέ τήν καλύτερη διανομή τῆς θερμοκρασίας έχουν σάν άποτέλεσμα τήν μειωμένη δημιουργία καταλοίπων κάρβουνου. Καθώς δὲ τό νερό κυκλαφορέι ἀπό τής τηλεοκοπικές σωλήνες οἱ δόποις τώρα βρίσκονται μέσα σέ ατεγανό τμῆμα δέν μπορεῖ νά διαφύγει καὶ νά εἰσχωρήσει οιδ στροφαλούδαλμα γιά νά προκαλέσει διάβρωση. Οι τηλεοκοπικοί σωλήνες βρίσκονται στό βάκτρο τοῦ έμβολου τοποθετημένες καὶ ατέγανοποιούνται μέ έλαστηριούς δακτύλιους. Ή εἰσαγωγή καὶ ή έξαγωγή τῶν τηλεοκοπικῶν σωλήνων είναι δημοιες δλλά οι άκιντοι σωλήνες είναι διαφορετικοί γιά τήν εἰσαγωγή καὶ έξαγωγή. Ή εἰσαγωγή τῆς άκινήτου σωλήνας είναι έφοδιασμένη μέ ένα άκροφύσιο. Καὶ ο δύο σωλήνες μαρκάρονται μέ ένα θέλος τό δόποι δείχνει τήν διεύθυνση τῆς ροής τοῦ νεροῦ. Οι δύο αὐτές σωλήνες μποροῦν νά άποσυνδέσουμε πρώτα κάποια άλλη σωλήνα.

5.15 ΣΥΣΤΗΜΑ ΨΥΧΗΣ ΕΜΒΟΛΟΥ

Άρχικά τό έμβολο ψύχονταν μέ νερό τό δύοιο παίρναιε μέσα ἢ πό τηλεοκοπικούς σωλήνες, δλλά τοῦ δόποιο τά μέρη δέν ψύχοντον τελείως. Αντιστοιχά τό νερό περνοῦσε μέσα στό στροφαλούδαλμα καὶ παρουσιαζόταν ασθενή διάβρωση στούς πέρους τοῦ ζυγώματος καὶ στούς τριβείς.

Μία πρόσδος οι αὐτό τό πρόβλημα έγινε μέ τή χρησιμοποίηση γλυκοῦ νεροῦ. Άργοτερα δέ χρησιμοποιώντας έλαιο γιά τήν ψύξη τό πρόβλημα τῆς διάβρωσης μειώθηκε σημαντικά. Άλλα μέ τή χρησιμοποίηση τοῦ τιτανο-charges έχαμε μία αύξηση τά θερμικά φορτίο, καὶ τό έλαιο ψύξης δρχισε νά δημιουργεί κατάλοιπα κάρβουνου στούς χώρους ψύξης τοῦ έμβολου. Αύτό είχε σάν, άποτέλεσμα νά υπερθερμαίνεται τό έμβολο καὶ έπομένως έχαμε μεγαλύτερη φορτίο.

Τελικώς νεότερες έρευνες ἀπό τόν οίκο SULZER ἀπέδειξαν, διτή ή έπιστροφή στή ψύξη τοῦ έμβολου μέ γλυκό νερό ἤτανε περισσότερο διφέλιμη. Πέτιχαν δὲ μέ ούτιόν τόν τριόπι νά διατηροῦν τήν θερμοκρασία στό θάλαμο καύσης σέ άρκετά χαμηλά έπιπεδα. Μία σύγκριση μεταξύ ένος έμβολου μέ ψύξη έλαιου καὶ ένος νέου μέ νερό γίνεται στή Fig. I/5.15 - 5.15a.

Η μεγαλη θερμοκρασία ένος έμβολου μέ ψύξη έλαιου πού άντιστοιχει σέ μία πίση είναι τοιη περίπου μέ τή θερμοκρασία ένος έμβολου πού ψύχεται μέ νερό δλλά φορτιζόμενο κατά δύο φορές περισσότερο ἀπό διτή αὐτό τοῦ έλαιου. Βλέπουμε λοιπόν τί κέρδος έχουμε μέ τή χρησιμοποίηση νεροῦ στή ψύξη τοῦ έμβολου.

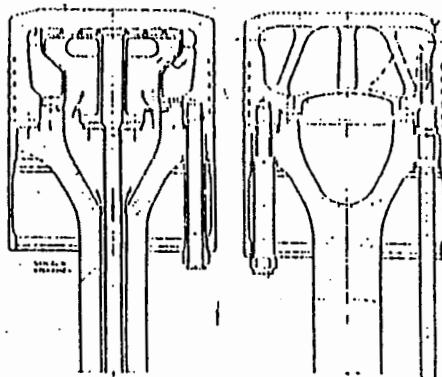
Η ροή τοῦ νεροῦ ψύξης δόπε κάθε κύλινρα μπορεῖ νά έλεγχεται ἀπό ένα ούλινο τμῆμα πρίν νά εἰσέλθει στή σωλήνα συλλέ-

εως.

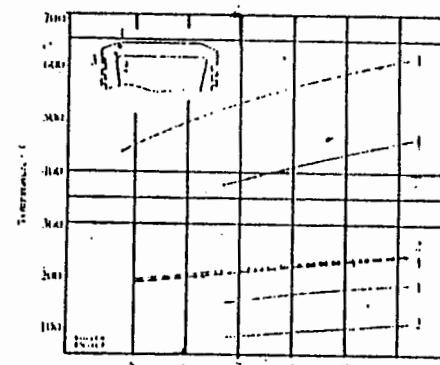
Οι στυπιοθλήπτες τών τηλεσκοπικών σωλήνων είναι κατά τέτοιο τρόπο κατα-
κευασμένοι, ώστε οι σταθερές σωλήνες πορούν νά άποσυνδεθούν καί νά έλεγ-
θούν χωρίς νά άφαιρεσουμε τό έμβολο.
Οι στυπιοθλήπτες τών άκινήτων σωλήνων
ισογωγής καί ξειγωγής είναι δύοιοι καί
ωρίζονται στά κάτω καί δυνα τμῆμα. Τό δυνα
μήμα στεγανοποιεί από τήν πίεση τού
τέρος σάρωσης καί από ύπολειμματα, ένω
ιό κάτω τμῆμα στεγανοποιεί από τήν έπα-
ρή με τό νερό. Διαρροές καρμιό φορά
πό τούς δύο δρατούς τηλεσκοπικών σω-
λήνες ιπορούν νά πρακαλέσουν φθορές
μέτα στεγανοποιητικά έλαττηρια καί στά
λαττηρια άπόξεας. Αύτα τά έλαττηρια
πρέπει νά άντικαθιστανται δταν χρειάζεται.
Όλα τά στοιχεία τού συστήματος άπό-
ξεσης μπορούν νά κιναῦνται έλευθερά ά-
τινικώς καί γιά νά είναι δυνατόν νά καθα-
ρίζεται τό έσωτερικό τού κιβωτίου έμβο-
λιου ψύξης κάθε κιβώτιο έχει σύνδεση μέ-
θερμό νερό.

Κατά τήν δρμοση πρέπει νά έλέγχεται
ή έγκαρσια κινητότης, δπως καί δριμένες
έλευθερίες. Οι δμάδες άπόξεσης τών στυ-
πιοθληπτών μπορούν νά μετατεθούν μέ-
περιατροφή ρυθμιστικών τά δποία πρέπει
νά άσφαλισθούν, υύμφωνα μέ τίς προδια-
γραφές. Μετά τό πέρας συναρμολόγησης
κάθε δμάδας έλέγχεται ή καθετότητα τών
μετωπικών έπιφανειῶν. Οι έπιφάνειες έ-
δρασης ένδιαμέσων φλαντζών στεγανο-
ποιούνται μέταλλική έπαφή. Οι άγωγοι
άποστραγγίσης τών άνω δμάδων άπόξεσης
όδηγούν τίς άποξεδμενες ούσεις μέ έλαιον
σε ειδικό δοχείο τό δποία πρέπει νά έξα-
ερίζεται καλά.

1. Είσαγωγή νερού
2. Έξαγωγή νερού

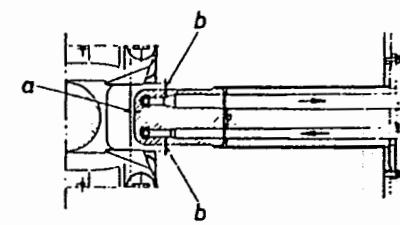
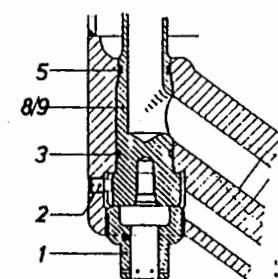
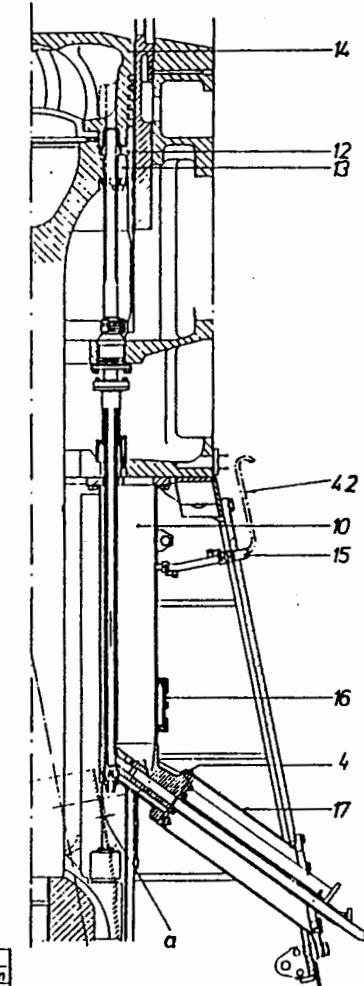
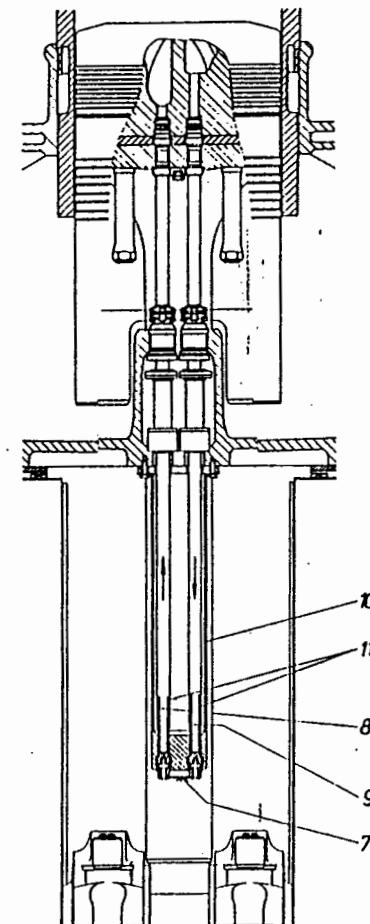


Ι/δ.15. Σχεδίασις έμβολου με ψύξη έλαου καί νερού

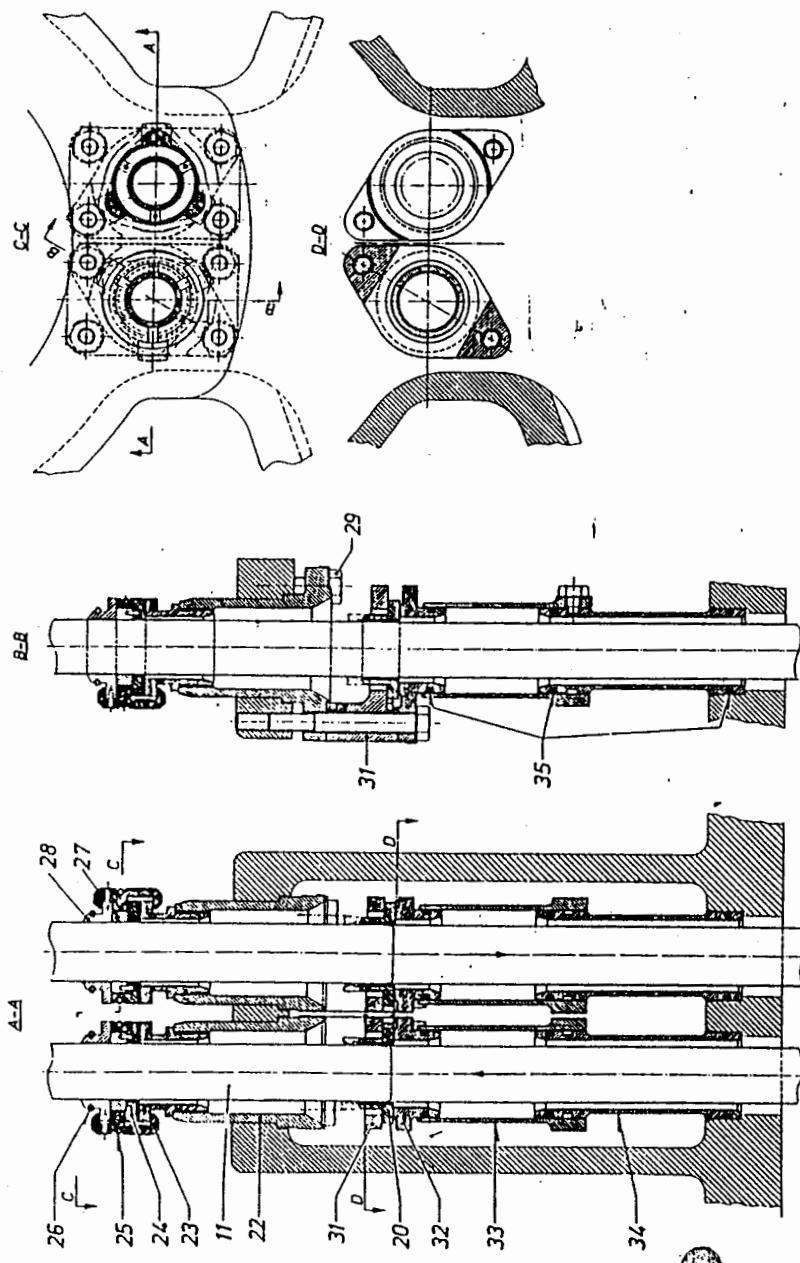


Ι/δ.15α Μετρήσεις θερμικρασιών στέ έμβολα με ψύξη έλαου καί νερού.

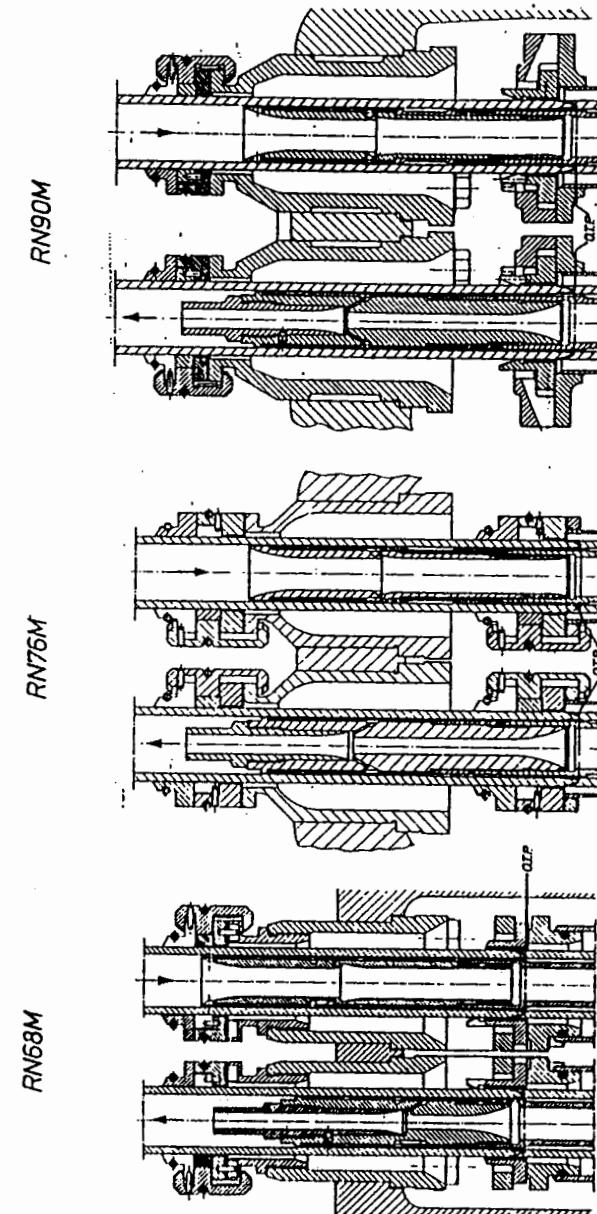
Σχ. 1/5.15.1



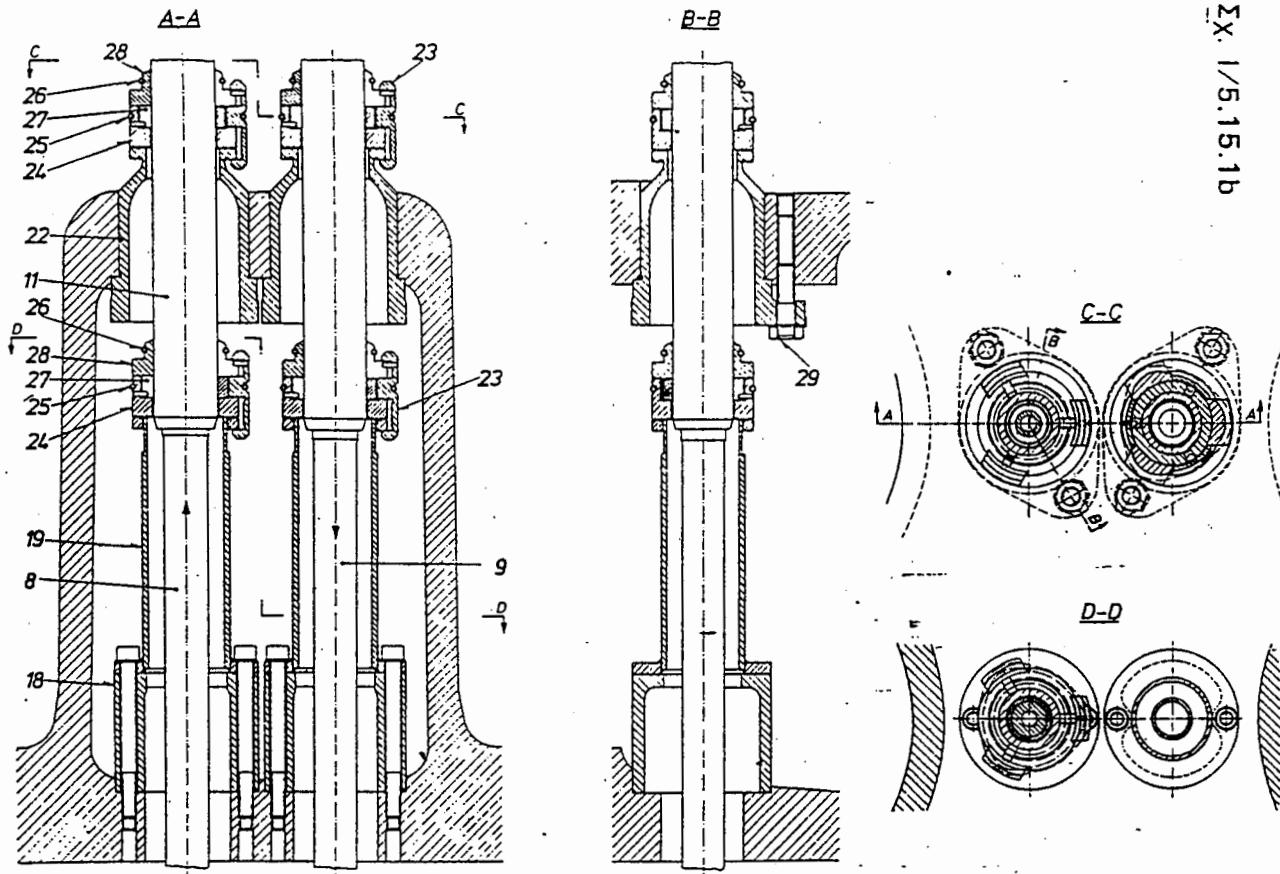
Σχ. I/5.15.1α



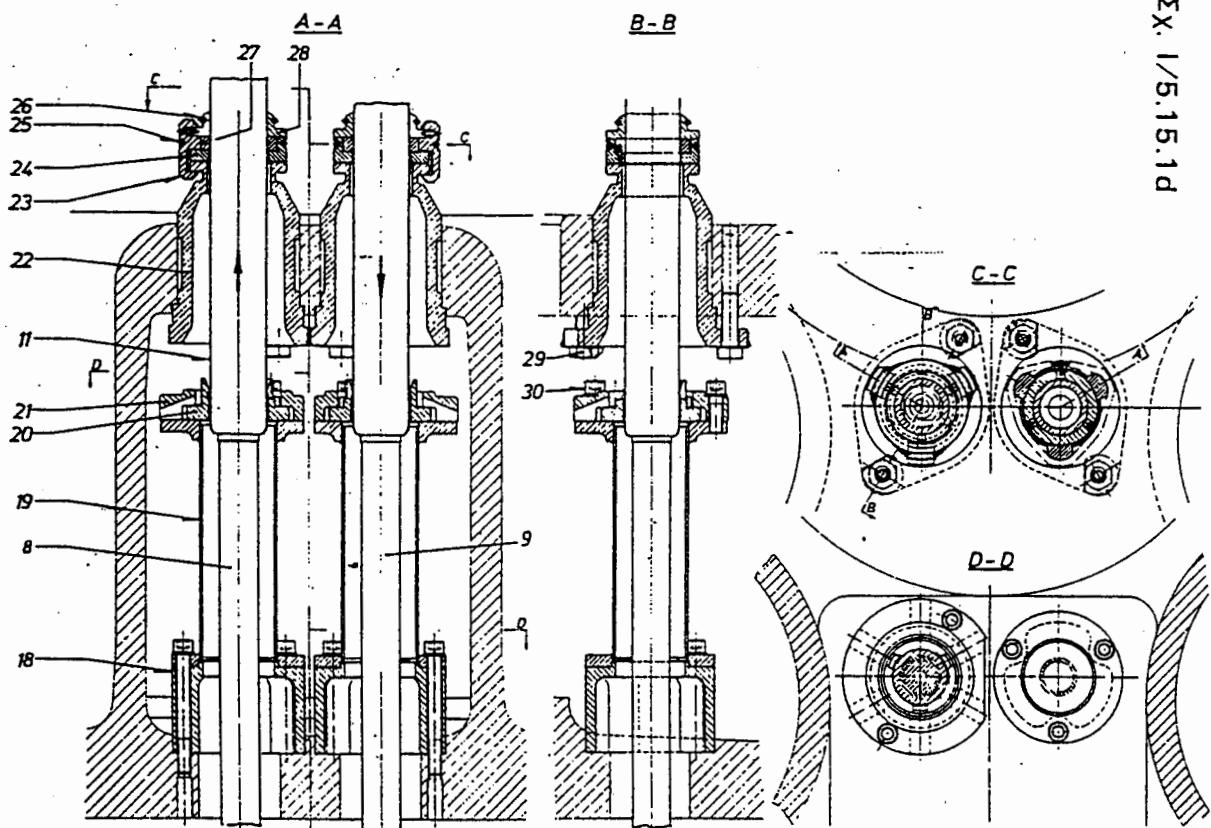
Σχ. I/5.15.1c



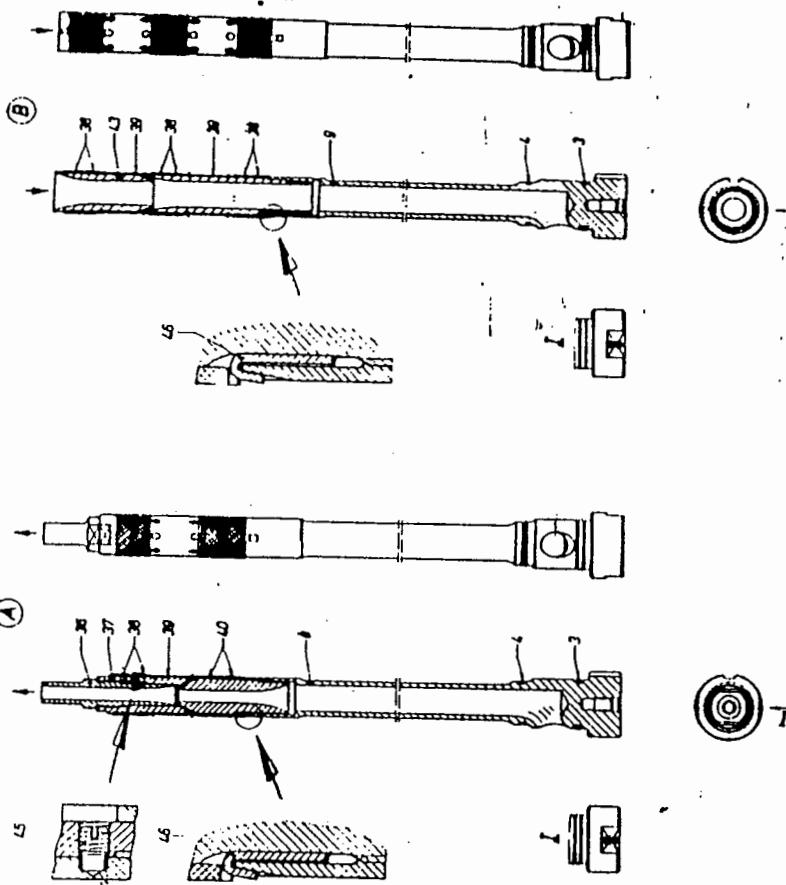
Σχ. I/5.15.1b



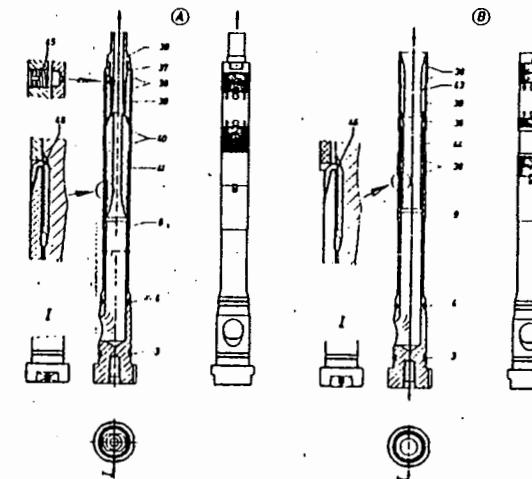
Σχ. I/5.15.1d



Σχ. I/5.15.1e



Σχ. I/5.15.1g



5.15.1' Επεξηγήσεις Σχημάτων I/5.15.1-15.1a-15.1b-15.1c-15.1d-15.1e - 15.1g

1. ΚΟΧΛΙΔΙ
2. ΣΥΓΚΟΛΗΣΗ ΚΟΧΛΙΑ
3. ΕΛΑΣΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
4. ΕΛΑΣΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
5. ΕΛΑΣΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
6. ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΟ ΕΛΑΣΜΑ
7. ΕΙΣΑΓΩΓΗ ΑΚΙΝΗΤΗΣ ΣΩΛΗΝΑΣ
8. ΕΞΑΓΩΓΗ ΑΚΙΝΗΤΗΣ ΣΩΛΗΝΑΣ
9. ΚΙΒΩΤΙΟ ΨΥΧΗΣ
10. ΤΗΛΕΣΚΟΠΙΚΟΙ ΣΩΛΗΝΕΣ
11. ΣΩΜΑ ΕΜΒΟΛΟΥ
12. ΦΛΑΝΤΖΑ ΒΑΚΤΡΟΥ ΕΜΒΟΛΟΥ
13. ΚΕΦΑΛΗ ΕΜΒΟΛΟΥ
14. ΣΥΝΔΕΣΗ ΓΙΑ ΘΕΡΜΟ ΝΕΡΟ
15. ΚΑΛΥΜΜΑ ΕΠΙΘΕΩΡΗΣΗΣ
16. ΕΝΙΣΧΥΗΣ ΓΙΑ ΚΙΒΩΤΙΟ ΨΥΧΗΣ
17. ΕΝΙΣΧΥΗΣ ΓΙΑ ΤΟ ΣΤΥΠΙΟΘΛΙΠΤΗ
18. ΚΑΤΩ ΤΜΗΜΑ ΑΠΟΕΞΙΣΗΣ
19. ΕΛΑΤΗΡΙΟ ΑΠΟΕΞΙΣΗΣ
20. ΟΔΗΓΟΣ
21. ΕΝΙΣΧΥΗΣ ΒΑΚΤΡΟΥ
22. ΑΣΦΑΛΕΙΑ
23. ΟΔΗΓΟΣ
24. ΕΙΚΟΣΙΔΕΣ ΕΛΑΤΗΡΙΟ (Μεγάλο)
25. ΕΙΚΟΣΙΔΕΣ ΕΛΑΤΗΡΙΟ (Μικρό)
26. ΚΟΧΛΙΔΙ
27. ΕΛΑΤΗΡΙΟ ΣΤΕΓΑΝΟΠΟΙΗΣΗΣ (Τριών μερών)
28. ΕΛΑΤΗΡΙΟ ΣΤΕΓΑΝΟΠΟΙΗΣΗΣ (Τριών μερών)
29. ΚΟΧΛΙΔΙΑ ΓΙΑ ΤΟ ΑΝΩ ΤΜΗΜΑ ΑΠΟΕΞΙΣΗΣ
30. ΚΟΧΛΙΔΙ ALLEN
31. ΕΛΑΣΜΑ
32. ΕΛΑΤΗΡΙΟ
33. ΕΝΔΙΑΜΕΙΟ ΤΜΗΜΑ
34. ΕΝΔΙΑΜΕΙΟ ΤΜΗΜΑ
35. ΕΛΑΣΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
36. ΣΩΛΗΝΑ ΕΓΧΥΣΕΩΣ
37. ΕΙΣΑΓΩΓΗ ΑΚΡΟΦΥΣΙΟΥ
38. ΜΙΚΡΕΣ ΜΠΟΥΣΙΕΣ ΟΔΗΓΟΙ
39. ΣΩΛΗΝΑ ΔΙΑΧΩΡΙΣΤΙΚΗ
40. ΣΩΛΗΝΑ ΔΙΑΧΩΡΙΣΤΙΚΗ (Μεγάλη)
41. ΔΙΑΧΩΡΙΣΤΙΚΗ ΣΩΛΗΝΑ
42. ΣΩΛΗΝΑ ΕΞΑΕΡΙΣΜΟΥ
43. ΕΞΑΓΩΓΗ ΑΚΡΟΦΥΣΙΟΥ
44. ΕΝΔΙΑΜΕΙΟ ΤΜΗΜΑ
45. ΚΟΧΛΙΔΙ
46. ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΟ ΕΛΑΣΜΑ
- Α. ΑΚΙΝΗΤΗ ΣΩΛΗΝΑ ΕΙΣΑΓΩΓΗΣ
- Β. ΑΚΙΝΗΤΗ ΣΩΛΗΝΑ ΕΞΑΓΩΓΗΣ

5.16 ΕΛΑΤΗΡΙΑ ΕΜΒΟΛΟΥ

Η κεφαλή τοῦ έμβολου φέρει κατά διαστήματα αύλακώσεις όπου τοποθετούνται τά έλαττηρια. Σκοπός έχουν νά προλαβαίνουν τήν διαφυγή δερίων καύσης μεταξύ τοῦ έμβολου καὶ τοῦ χιτωνίου. Επίσης νά βαθηθοῦν στή λίπανση καὶ σήμερη δσα δυνατή μείωση τῆς φθορᾶς τοῦ έμβολου. Καλή στεγανοποίηση μπορεῖ νά γίνει μόνο δταν τά έλαττηρια καὶ οι αύλακώσεις τους είναι σὲ καλή κατάσταση.

Πρέπει πάντα νά χρησιμοποιούνται έλαττηρια κατασκευασμένα όπα τὸν οίκο SULZER ἢ όπα άναγνωρισμένους κατασκευαστές σύμφωνα μὲ τὰ σχέδια τῆς SULZER. Τέτοια έλαττηρια (δπως τά τύπου -K1) είναι κατασκευασμένα ώστε τά δάκρα τους νά παρουσιάζουν μία έσωτερη κλιση ήτοι ώστε κάτω διόπι κανονική λειτουργία έχουν μία δμοιοειδή έπαφή μὲ τό χιτώνιο καὶ άνθιστανταν τῶν θερμικῶν φορτώσεων. Τό δάκρα αὐτῶν τῶν τύπου K1 δέν θά πρέπει νά καμφθοῦν διόπι κάποια δλλαγή στό σχῆμα τους θά είχε σάν συνέπεια διαφυγή δερίων καύσης.

Η κατάστασις έλαττηρίων καὶ έγκοπων έλέγχεται περιοδικῶς καὶ ἐφ' δσον οι έγκοπές είναι φθορμένες πρέπει νά έπιδιορθωθοῦν κατά τούς έξης τρόπους: α) Μὲ άναιγόμαση τῶν έγκοπῶν μιὲ ήλεκτρόδια ή μὲ τόρνευση. β) Μὲ τόρνευση τῶν έγκοπῶν καὶ τοποθετηση δακτυλίων φθορᾶς. γ) Μὲ τόρνευση τῶν έγκοπῶν καὶ χριαμπολιημάν νέων καταλλήλων έλαττηρίων.

Όταν τοποθετησούμε νέα έλαττηρια, ή παροχῇ τοῦ έλαιου λίπανσης κυλίνδρου πρέπει νά αύξανται γιά δρισμένες ώρες λειτουργίας. Όταν δέ είναι δυνατό, ή μηχανή στήν άρχη θά πρέπει νά λειτουργεῖ σὲ χαμηλές στροφές πριν γυρίσει στήν κανονική λειτουργία της.

Ένα τμῆμα τῶν έλαττηρίων μπορεῖ νά έλεγχθεῖ όπα τίς θυρίδες έξαγωγῆς καὶ σάρωσης, θταν ή μηχανή δέν λειτουργεῖ.

5.16.1 Οδηγίες έφαρμογῆς έλαττηρίων

Καὶ άρχιν πρέπει, έναν ύπάρχουνε άναμβαθμοί (παπούρες) λόγω φθορᾶς νά διφαιρούνται καὶ νά στραγγυλεύνονται οι θυρίδες σάρωσης καὶ έξαγωγῆς καὶ οι έγκοπές λίπανσης.

Τά έλαττηρια τοποθετοῦνται μετά τό καθαρισμό τῶν έγκοπῶν καὶ άφαιρούνται οι σχηματισθέντες άναμβαθμοί. Έφ' δσον τά έλαττηρια έχουν ξεπεράσει τήν έπιτρεπτήν επιτήση τους μιὲ έλαφρό άνοιγμα τῶν δκρων, δσο γιά νά περνοῦν στής έγκοπές τους.

Επίσης έλέγχονται οι άξονικές καὶ περιφερειακές έλευθερίες έπειτα οι δύο έλευθερίες μεταξύ τους νά είναι άμοιδιορθες. Τά έλαττηρια τοποθετοῦνται στρεφόμενα μέσα στής έγκοπές τους, ώστε τό διόκενον κοπῆς τῶν δύο συνεχόμενων νά βρίσκεται κατά 180°.

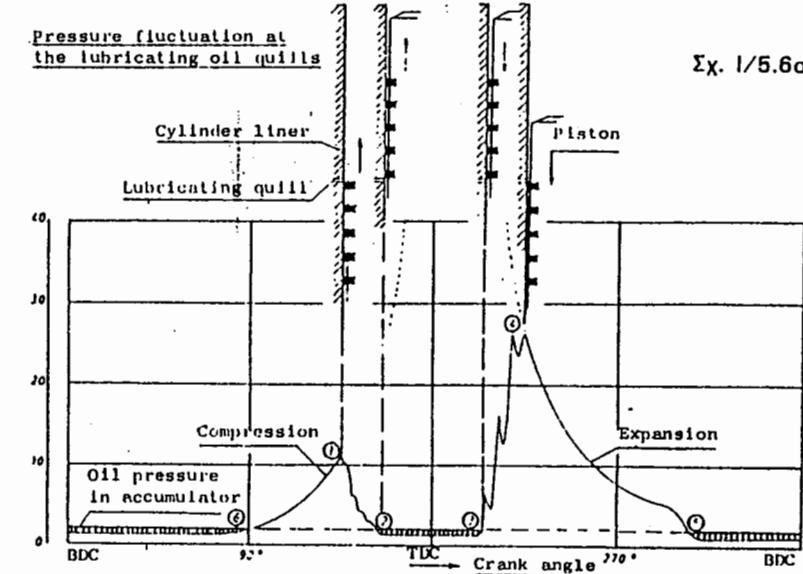
5.16.2 Διάταξη τοῦ συστήματος λίπανσης κυλίνδρου

Όπως ήδη έχουμε δει κάθε χιτώνιο έχει 10 λίπανσημένα σημεία 8 σημεία είναι οτό δών μέρος τοῦ χιτωνίου καὶ 2 στό κάτω δόπι τήν πλευρά έξαγωγῆς. Μία άντλη λίπανσης τραφοδοτεῖ μέ έλαιο τά σημεία τοῦ δών μέρους, ένω τά 2 σημεία τοῦ κάτω μέρους έφαδισθονται μέ έλαιο διόπι μιὰ άνεξάρτητη άντλη τοῦ ίδιου τύπου.

Τά σημεία στό δών μέρος τοῦ χιτωνίου παίρνουν τό λιπαντικό μιὲ τήν άνοιμαζόμενη άρχη τοῦ συσσωρευτοῦ καὶ έχουν ειδικά λιπαντικά άκροφύσια. Ή άρχη τοῦ συσσωρευτοῦ λειτουργεῖ ώς έξης: Τά λιπαντικό τραφοδοτεῖται όπα τήν άντλη περίπου κάθε 10·16 στροφές μηχανῆς στά 8 σημεία λίπανσης από δών μέρος τοῦ χιτωνίου, στή συνέχεια φθάνει στόν συσσωρευτή τῶν άκροφύσιων λίπανσης. Τότε έμφανίζεται

μία πίεση η οποία είναι λίγο μεγαλύτερη όποι τήν πίεση αόρωσης. Ήάν τώρα η πίεση μέσα στό κύλινδρο στά σημεία λίπανσης πέφτει κάτω όποι τήν πίεση τῶν άκροφύσιων λίπανσης τότε τό λιπαντικό τραφοδοτεῖται στά χιτώνια.

Τό πό κάτω διάγραμμα (Σχ. I/5.16.2) δείχνει τήν πίεση μέσα στό συσσωρευτή καὶ τή διάρκεια μιᾶς στροφής τῆς μηχανῆς. Η πίεση στό συσσωρευτή είναι μεγαλύ-



τεριη όποι τήν πίεση στά σημεία λίπανσης καὶ γιά τίς περιοχές στό Κ.Ν.Σ. 516 (Σχ. I/5.16.2), γιά τό δέ Α.Ν.Σ. μεταξύ τῶν θέσεων 2+3. Σάν συνέπεια (όφου η πίεση είναι μεγαλύτερη στό συσσωρευτή όποι τήν πίεση στά σημεία λίπανσης) τό έλαιο ρέει στήν περιοχή τοῦ χιτωνίου. Έπομένως η έπιφάνεια τῶν χιτωνίων λιπαίνεται δύο φορές κατά μία πλήρη περιστροφή τῆς μηχανῆς.

Μεταξύ τῶν θέσεων 6 καὶ 2 τώρα, καθώς καὶ τῶν 3 καὶ 5, η πίεση είναι μεγαλύτερη στό σημείο λίπανσης όποι αύτή στά άκροφύσια λίπανσης. Τότε τό έλαιο πού τραφοδοτεῖται στά χιτώνια διακόπτεται,

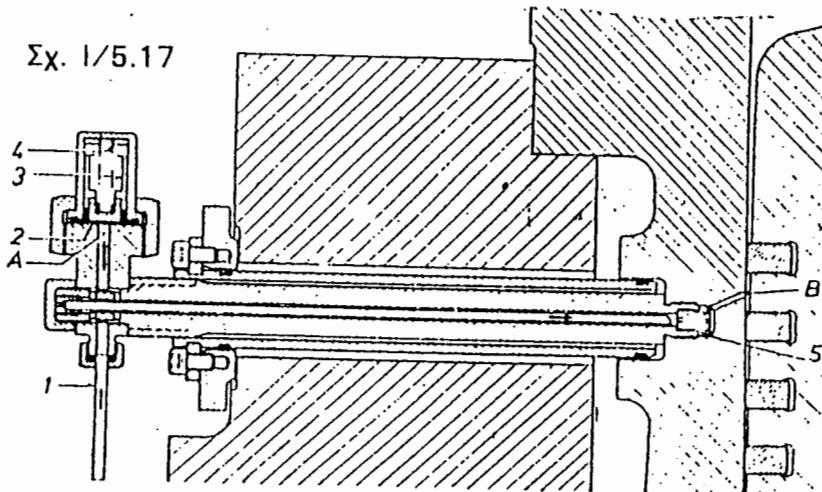
5.17 ΣΥΣΣΩΡΕΥΤΗΣ - ΑΡΧΕΣ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑΣ

Διά μέσου τής σωλήνας (1) τραφοδοτεῖται έλαιο όποι τήν άντλη λίπανσης κυλίνδρου μέσα στό χώρο A. Τό έμβολο τοῦ συσσωρευτή (3) πού στεγανοποιείται πρός τήν έπιφάνεια A όποι μία έλαστική μεμβράνη (2), άντιτίθεται πρός τή δύναμη τοῦ έλαττηρίου (4). Διά μέσω αύταυ δέ έμφανίζεται μία πίεση στό σύστημα, η οποία είναι μεγαλύτερη όποι τήν πίεση δέρος σάρωσης τῆς μηχανῆς.

Έάν τώρα στό σύστημα (Σχ. I/5.17) η πίεση από σημείο B πέσει χαμηλότερα όποι τήν πίεση τοῦ συσσωρευτοῦ, τότε τό έλαιο θά ρέει διά μέσω τοῦ δών άνογματος στό κύλινδρο καὶ η λίπανση στό κύλινδρο θά λαμβάνει μέρος. Όταν δέ η πίεση

από συσσωρευτή είναι μεγολύτερη πάλι από τό σημείο Β τότε ή λίπανση από κύλινδρο στοιχιατ. Ένας για κάποιο λόγο διασυσσωρευτής χαλάσει π.χ. αν απάσει τό έλαττηριο (4) ή ή μεμβράνη (2), τότε δέν ύπάρχει πίεση συσσωρευτού, καί τό λιπαντικό έλαιο θά ρέει μέσο στόν κύλινδρο χωρίς έλεγχο καί θά άκολουθει τόν ρυθμό λίπανσης μόνο από τήν άντλια λίπανσης τού κυλίνδρου, δηλαδή κάθε 10-15 στροφές τής μηχανής.

Σχ. 1/5.17



5.18 ΑΝΤΛΙΑ ΛΙΠΑΝΣΗΣ ΚΥΛΙΝΔΡΟΥ Σχήμα 1/5.18

Τά στοιχεία πού αποτελούν τήν άντλια βρίσκονται κυκλικά τοποθετημένα γύρω από ένα κάθετο άξονα, καί κάθε στοιχείο συντελεί στό σχηματισμό τού block τής άντλιας καθώς καί τού έμβολου βύθισης τής άντλιας. Κάθε άντλια φέρει μία σωλήνα άναρροφής Α (αχ. 31) καί δύο κατάθλιψης Β.

Ο κύριος δύνανς (15 Σχ. 1/5.18) παίρνει κίνηση από τόν δύνανα τής Κύριας άντλιας λίπανσης (13) διά μέσου ένδις τροχοῦ (γρανάζ). Ή περιστροφική κίνηση τού δύνανα δίνει κίνηση στό κύριο έμβολο βύθισης τό δύνοιο κινείται πάνω-κάτω. Δηλαδή μία περιστροφή τού δύνανα φνιτσοιχει μιέ δύο κινήσεις τού έμβολου πάνω-κάτω.

Φάση άναρράφησης: Κατα την φάση αύτή, τό έγκαρσιο δύνοιγμα στό έμβολο βύθισης συνδέει τήν σωλήνα άναρράφησης Α μέ τόν χώρο κατάθλιψης. Τό έμβολο άνυψωνται με τήν βοήθεια ένδις περιστρεφόμενου δίσκου καί κατά τήν άνυψωνται καταθλίψει έλαιο από χώρο κατάθλιψης.

Φάση κατάθλιψης: Κατά τήν κίνηση τού έμβολου (8) κλείνει τό δύνοιγμα τής σωλήνας κατάθλιψης Α. Στή τήν συνέχεια διά χώρος κατάθλιψης συνδέεται με τής σωλήνες κατάθλιψης Β μιέ τήν βοήθεια ένδις διαμήκους αύλακώματος στό έμβολο. Σάν αποτέλεσμα δέ τό κύριο έμβολο καταθλίψει έλαιο δύο φορές κατά τή διάρκεια μίας περιστροφής τού δύνανα.

Ρύθμιση τής διαδρομής κατάθλιψης: Ή κύρια διαδρομή τού έμβολου κατά τήν κατάθλιψη μπορει νά ρυθμισθει από ένα κοχλία πού βρίσκεται στή κεφαλή (2) τού συστήματος. Μέ τή ρύθμιση αύτή ρυθμίζεται καί ή ποσάτης τού έλαιου πού θά τροφοδοτει καί τής δύο σωλήνες κατάθλιψης Β. Ήται στρέφοντας πρός τά

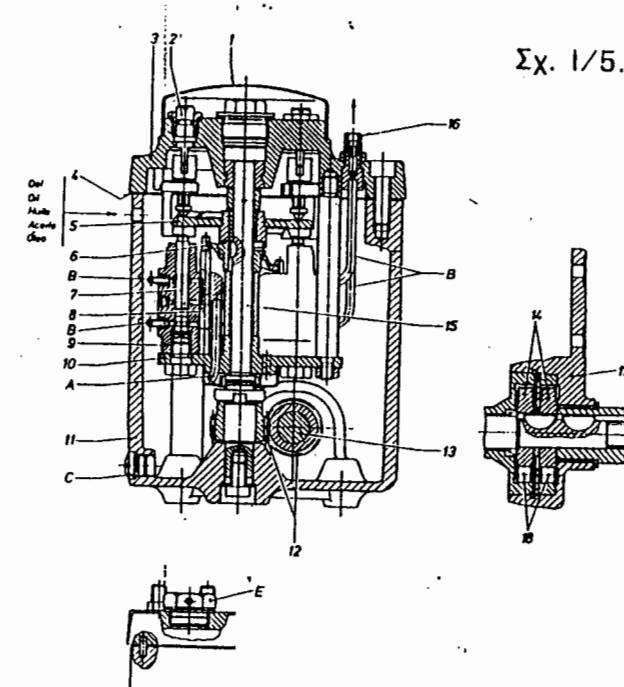
ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER

άριστερά ή ποσότητα τού έλαιου αυξάνεται καί στρέφοντας πρός τά δεξιά ή ποσότητα έλαττωνται σημαντικά.

Στό σύστημα έφαρμόζεται καί ένας χειροκίνητος κρίκος διόποιος χρησιμεύει γιά νά γεμίζουμε τής σωλήνες λίπανσης πρίν άρχισει ή λειτουργία τής μηχανής, ή νά αυξάνουμε τήν ποσότητα έλαιου κατά τήν λειτουργία.

Servise: Όταν γεμίζουμε τά κιβώτια έλαιου λίπανσης τού κυλίνδρου (3) (Σχ. 1/5.18), διέξαειστικός κοχλίος Ε από κάθε κιβώτιο πρέπει νά ποραμένει λόγο άναικτος μέχρι τό έλαιο καί νά μήν περιέχει καθόλου φυσαλίδες άέρος. Έπισης γιά νά προστατεύεται τό κιβώτιο έλαιου από ύπερπλεση, μία βαλβίδα δισφαλεται μαζί με τόν έξαειστικό κοχλία Ε, ή δύοια άνοιγει από μία πίεση τών 2 bar.

Σχ. 1/5.18



1. ΠΡΟΣΤΕΥΤΙΚΟ ΚΑΛΥΜΜΑ

2. ΚΟΧΛΙΑΣ
3. ΚΑΛΥΜΜΑ ΚΙΒΩΤΙΟΥ
4. ΣΥΝΔΕΣΜΟΣ
5. ΠΕΡΙΣΤΡΕΦΟΜΕΝΟΣ ΔΙΣΚΟΣ
6. ΔΙΣΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΥ
7. ΚΥΡΙΟ ΕΜΒΟΛΟ
8. ΕΜΒΟΛΟ ΕΛΕΓΧΟΥ
9. ΙΣΤΟΙΚΕΙΑ ΑΝΤΓΙΑΣ
10. ΕΛΛΕΣΜΑ ΒΑΣΗΣ
11. ΚΙΒΩΤΙΟ
12. ΤΡΟΧΟΣ ΟΔΟΝΤΩΤΟΣ (γρανάζ)

13. ΑΞΟΝΑΙ ΑΝΤΛΙΑΣ ΛΙΠΑΝΣΗΣ

14. ΟΔΗΓΟΙ
15. ΑΞΟΝΑΙ ΟΔΟΝΤΩΤΟΣ
16. ΣΥΝΔΕΣΗ ΕΞΑΓΩΓΗΣ ΕΛΑΙΟΥ
17. ΜΗΧΑΝΙΣΜΟΣ ΚΙΒΩΤΙΟΥ
18. ΤΡΟΧΙΛΑΙΟΙ
- A. ΣΩΛΗΝΑ ΑΝΑΡΡΟΦΗΣΗΣ
- B. ΣΩΛΗΝΑ ΠΙΕΣΗΣ
- C. ΚΟΧΛΙΑΣ ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΗΣ ΕΛΑΙΟΥ
- E. ΚΟΧΛΙΑΣ ΕΞΑΕΡΙΣΜΟΥ ΜΕ ΤΗΝ ΑΙΦΑΛΙΣΤΙΚΗ ΒΑΛΒΙΔΑ

ΟΔΗΓΙΕΣ ΜΕΤΡΗΣΗΣ ΚΑΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΥ ΚΑΤΑΝΑΛΩΣΗΣ

5.19.1 Έλαιου κυλίνδρου

Θεωρητικά γιά νά μετρήσουμε τήν κατανάλωση τοῦ έλαιου στόν κύλινδρο μπούμε νά τό κάνουμε σέ κάθε ίπποδύναμη τῆς μηχανῆς. Άλλα έπειδή οι μηχανές έργαζονται μὲ ένα φορτίο, πού έχαρται ἀπό τή λίπανση τοῦ κυλίνδρου, θά πρέπει νά δοθεῖ προσοχή, ώστε κατά τή διάρκεια τῶν μετρήσεων ή ίπποδύναμη καὶ ή ταχύτητα τῆς μηχανῆς νά παραμένουν σσα τό δυνατόν σέ σταθερά ἐπίπεδα. Φυσικά θά ήσουν πλεονέκτημα έάν μπορόύσαμε κατά τή διάρκεια τῶν μετρήσεων νά έχαμε τὸν μοχλό έλεγχου τοῦ φορτίου {δυναμοδέκτου} στή μεγίστη θέση του, {μὲ άριθμό ο}.

Η ὀντλία λίπανσης κυλίνδρου τύπου IVO συνδέεται μέ μίλα κύρια δεξομενήν, η δησμού είναι πάντοτε γεμάτη καὶ βρίσκεται κάτω ἀπό μίλα στατική πίεση. Πολλές φορές δημιουργεῖ περιλαμβάνει μόνο μίλα μικρή δεξάμενή¹ μέτρησης, η δησμού φέρει κλίμακα καὶ κατά διαστήματα λαμβάνονται μετρήσεις. Όταν ἀρχίσουμε καὶ δον τελειώσουμε τή μέτρηση πρέπει νά σημειώσουμε τὸν χρόνο καὶ τίς στροφές. Τό έλαιο, μετράται σέ λίτρα τά δησμοί πολλαπλασιάζονται μὲ τό ειδικό βάρος τοῦ έλαιου γιά νά μᾶς δώσουνε κιλά.

Γιά νά είναι δυνατό νά υπολογίσουμε τήν ειδική κατανάλωση τοῦ έλαιου κυλίνδρου πρέπει νά γνωρίζουμε τήν ίπποδύναμη τῆς μηχανῆς κατά τήν διάρκεια τῆς μέτρησης. Αύτή η ίπποδύναμη μπορεῖ νά υπολογισθεῖ ως άκολούθως:

- α)' Από τήν θέση τοῦ δυναμοδέκτη X τήν ταχύτητα τῆς μηχανῆς (L.I. Pos. x n)
- β) Μὲ ένα στρεψίμετρο δξονος
- γ)' Από τή πραγματική κατανάλωση καυσίμου (Τόννοι/24 ώρες) έτοι έχουμε:

Γιά τήν περίπτωση αι·β

Ειδική κατανάλωση έλαιου λίπανσης κυλίνδρου = = gr/BHP/hrs

G = Κατανάλωση έλαιου κυλίνδρου σέ Kg/hr

N = Πραγματική Ιαχύς τῆς μηχανῆς

Γιά τήν περίπτωση G

Ειδική κατανάλωση έλαιου λίπανσης = = gr/BHP/hr

K = Κατανάλωση έλαιου λίπανσης σέ kg/24hrs

K = Κατανάλωση καυσίμου σέ μετρικούς τόννους: Tons/24hrs

be = Ειδική κατανάλωση καυσίμου τῆς μηχανῆς σέ gr/BHP/hrs.

* Από τό σχ. 36 μποροῦμε νά πάρουμε τήν ειδική κατανάλωση έλαιου γιά διαφορετικές τημές τοῦ K, καὶ γιά διαφορετικές θέσεις ειδικής κατανάλωσης σέ σχέση μὲ τήν Ιαχύ πού λειτουργεῖ η μηχανή.

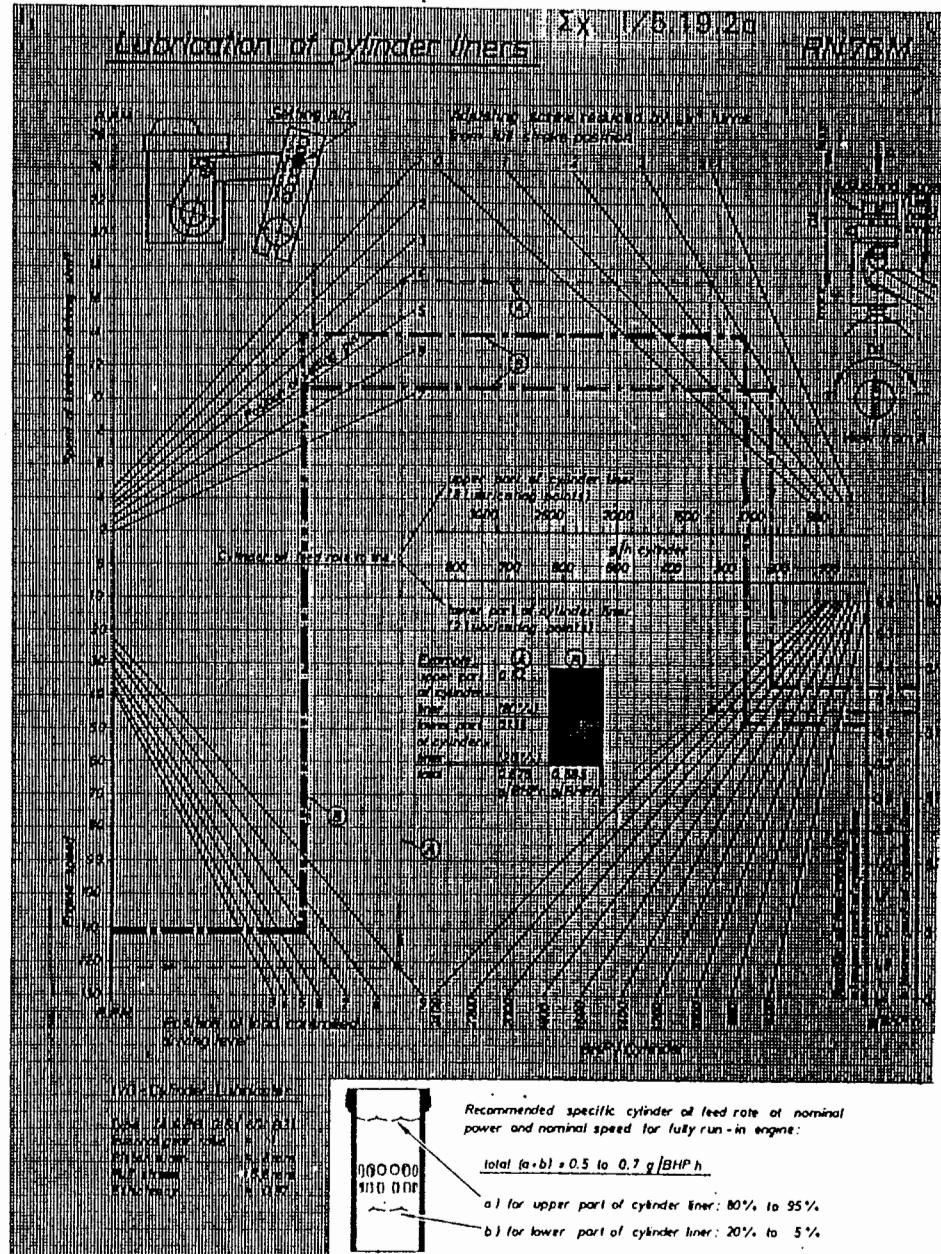
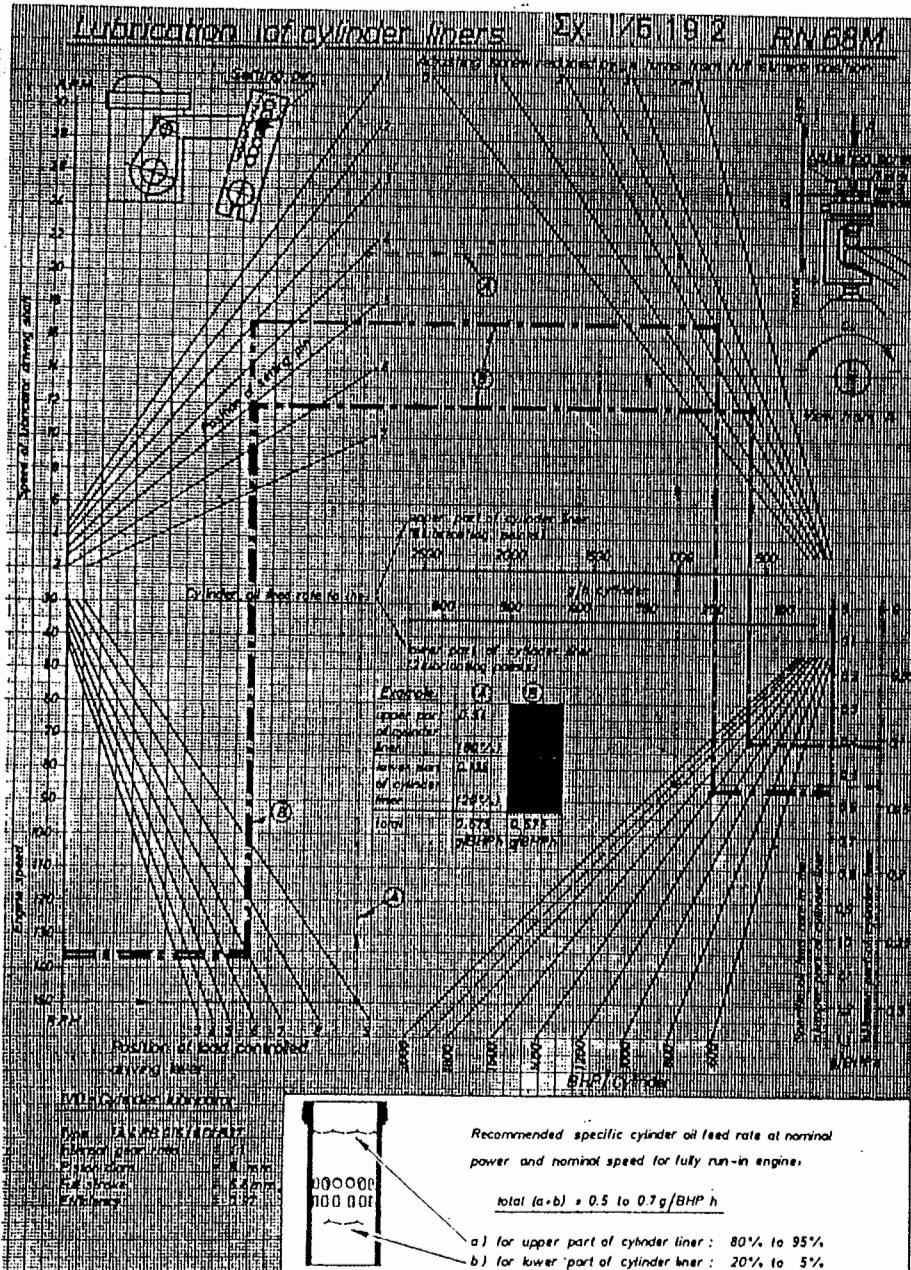
5.19.2 Θεωρητικός υπολογισμός τῆς ειδικής κατανάλωσης έλαιου λίπανσης τοῦ σχήματος I/5.19.2

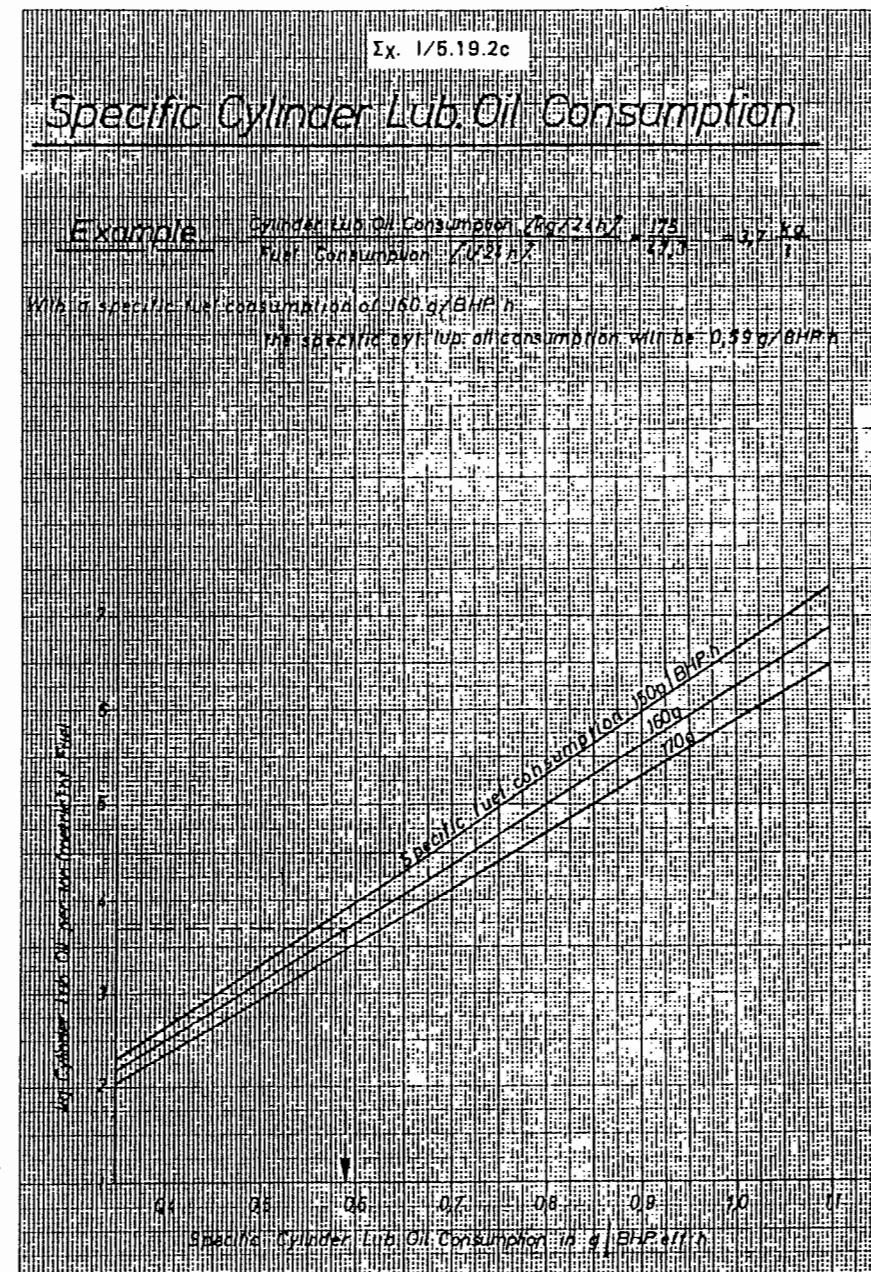
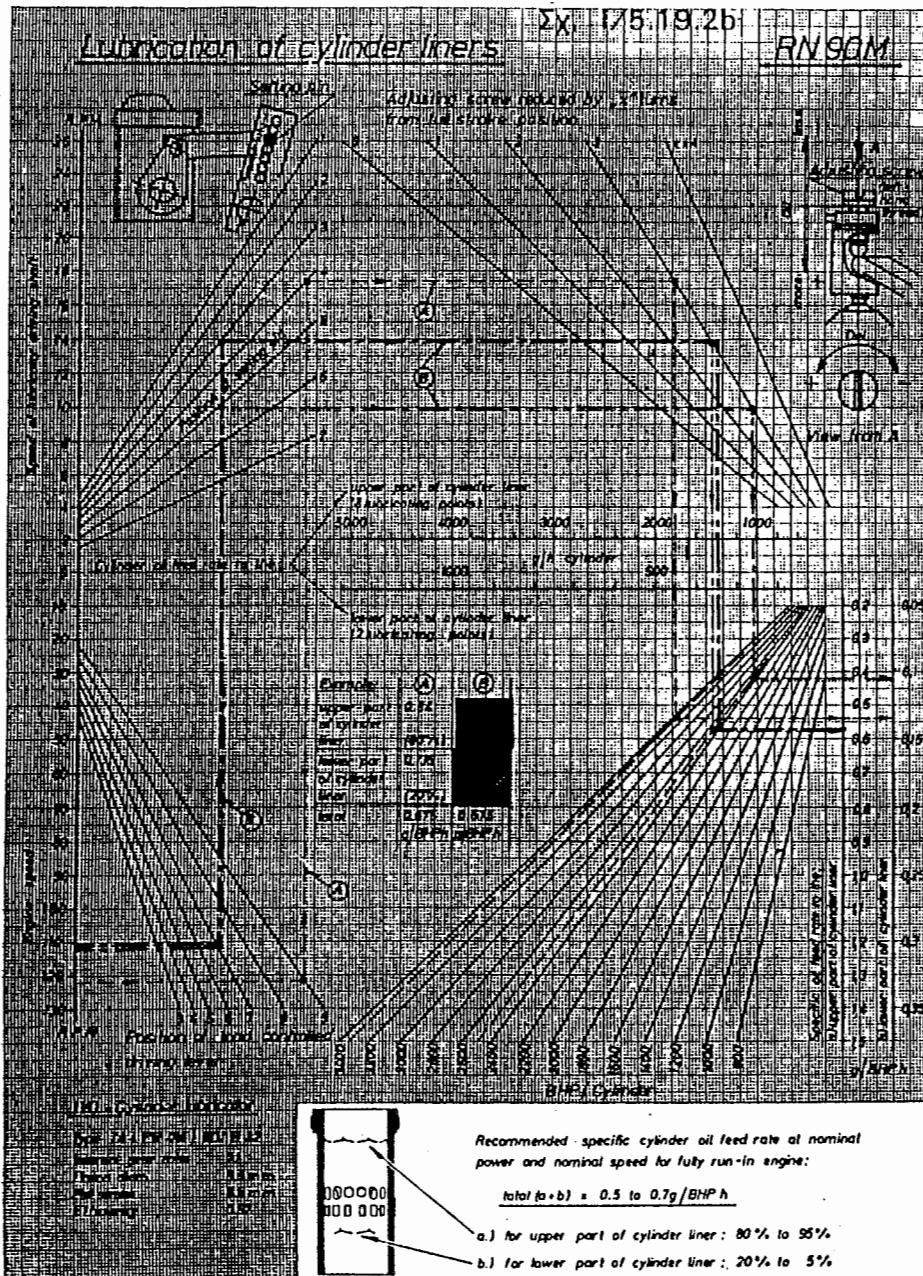
Βασιζόμενοι στή θέση τοῦ πειρου τῶν ἀντλιῶν λίπανσης, καὶ τή θέση τοῦ ρυθμιστικοῦ κοχλία τῆς ὀντλίας, καθώς δὲ καὶ τή θέση τοῦ δυναμοδέκτη, η ειδική κατανάλωση έλαιου λίπανσης μπορεῖ νά υπολογισθεῖ γιά διαφορετικές ταχύτητες καὶ ίπποδύναμεις μὲ τή θοήθεια τοῦ διαγράμμιστος (I/5.19.2).

Προτεινόμενη κατανάλωση έλαιου λίπανσης κυλίνδρου

Οι τημές πού προτείνονται έδω ἀπό τήν SULZER άναφέρονται σέ όνομαστικές ταχύτητες καὶ ίπποδύναμεις. Εάν κατά καιρούς στέλνοντοι στή SULZER στοιχεία μὲ ιήν κατανάλωση¹ τοῦ έλαιου λίπανσης κυλίνδρου ἐπιθυμητόν είναι νά δίδονται οι άριθμοι σέ λίτρα άνα Kg/hr καὶ νά δίδονται έπισης τά άκόλουθα στοιχεία:

- Ταχύτης μηχανῆς
- Θέση δυναμοδέκτου
- Θέση πειρων στούς μοχλούς τῶν ἀντλιῶν έλαιου
- Θέση τῶν ρυθμιστικῶν κοχλιῶν στίς ἀντλίες λίπανσης
- Ιαχύς μηχανῆς κατά τής μετρήσεις
- Τύπος έλαιου
- Προδιαγραφές καυσίμου.
- Ποσότητα καυσίμου σέ μετρικούς τόννους/24 ώρες.





ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΕΚΤΟ

6.1 ΑΥΤΟΜΑΤΙΣΜΟΙ ΜΗΧΑΝΗΣ Σχήμα 1/6.1 - 6.1α

Ο αύτόματος έλεγχος της μηχανής άποτελείται από:

6.1.1 Α. Στοιχεία έλεγχου της μηχανής

Αύτά δέ υποδιαιρούνται στά άκολουθα τμήματα:

- Προετοιμασία άρεσ έλεγχου
- Ρυθμιστής στροφών.
- Σύστημα έναρξης
- Σύστημα καυσίμου
- Σύστημα άσφαλειας
- Έλεγχος κατάστασης άναγκης (emergency controls)

Τά *emergency control* στή συνέχεια περιλαμβάνει:

- α. Αύτόματη λειτουργία έναρξης μηχανής
- β. Χειροκίνητης λειτουργία της βαλβίδος έλεγχου άναστροφής
- γ. Μοχλός έναρξης σε κατάσταση άναγκης
- δ. Μονάς έλεγχου τροφοδότησης άρεσ σε κατάσταση άναγκης.

B. Οργανισμός ένδειξης έλεγχου

Γ. Στοιχεία ηλεκτρολογικού έλεγχου

6.2 ΒΟΗΘΗΤΙΚΑ ΤΜΗΜΑΤΑ ΤΟΥ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΕΛΕΓΧΟΥ

Α. Πιεστή έλασιον: Από τό σύστημα έλεγχου έλασιο λαμβάνεται μία πίεση έλασιο τών 6 bar γιά τήν λειτουργία της άναστροφής (4.01) (Σχ. 1/6.1) και τής βαλβίδας έλεγχου άναστροφής (4.02).

Β. Συμπιεσμένος άρεας: τών 30 bar δίδεται από τόν θάλαμο έναρξης άρεος (6.01) πρός τό σύστημα άρεος έναρξης.

Γ. Ό άρεας πού άπαιτείται γιά τό σύστημα έλεγχου άρεος μειώνεται στά 7 bar από τή μονάδα μειώσης τής πίεσης (8.01), ή όποια συνδέεται με τόν άεροδόλαμο έναρξης.

Δ. Άερας κατάστασης άναγκης: Όταν τό κανονικό σύστημα άρεας διακοπεί ξαφνικά, τότε διά μέσου μίας σωλήνας πού συνδέεται με τή βαλβίδα (2.09) δίδεται άρεας, ή όποιος μειώνεται σε 6.5 bar από μία βαλβίδα μειώσης τής πίεσης.

6.2.1 Λειτουργία τού αύτόματου έλεγχου

6.2.2 Έλεγχος έναρξης

Η μηχανή έκκινει μία άρεα, ή όποιας βρίσκεται ύπό αυμπίεση τών 30 bar. Ο συμπιεσμένος άρεας βρίσκεται στούς άεροδόλαμούς με μία έλαχιστη χωρητικότητα. Οι κύλινδροι τροφοδοτούνται με συμπιεσμένο άρεα, με τή βοήθεια τών βαλβίδων έναρξης (2.13).

Τό άνοιγμα και κλείσιμο τών βαλβίδων έναρξης έλεγχεται, στόν κύλινδρο, σι βαλβίδες έναρξης παραμένουν κλειστές.

Τό σύστημα έναρξης περιλαμβάνει σωλήνες οι διοίσεις μετοχύ τού άεροδόλαμού και τής μηχανής φέρουν μία αύτοματη βαλβίδα γιά τόν άερα έναρξης (2.03). Επίσης οι σωλήνες φέρουν βαλβίδες άσφαλειας άναλογα με τής άπαιτησεις τού νηογώνιον, οι διοίσεις αχεδιάσθηκαν γιά νά διογκουνε στά 30 bar.

6.3 ΑΥΤΟΜΑΤΕΣ ΒΑΛΒΙΔΕΣ ΕΜΠΛΟΚΗΣ ΑΕΡΟΣ ΕΝΑΡΞΗΣ

6.3.1 Συγχρονισμός έναρξης Σχήματα 1/6.1-6.1α (Τμήμα βαλβίδων 8.03)

Οι βαλβίδες έμπλοκης άρεος έχουν σάν σκοπό νά προλαβαίνουν τήν διαρροή άερος πρός τήν βαλβίδα 8.18, μέχρι ή πίεση έλασιο στό σύστημα άναστροφής νά έχει αύξηση σε ικανοποιητικά σταδία. Όταν δέ ή πίεση έχει αύξησθε, ή βαλβίδα 27B ή 27A άνοιξει (ξαρτάται από τήν κατεύθυνση πρόσων ή άναποδα), και με τή σειρά της θά άνοιξει και ή βαλβίδα 30B. Άλλα μέχρι τώρα άερας δέν δίδεται άκαμη πρός τήν βαλβίδα έναρξης άρεος 8.18, μόνο όταν πένουμε τό κομβίο 8.15, τότε δέρας θά φθάνει πρός τήν βαλβίδα 8.18. Η τελική θέση τού μηχανισμού άναστροφής δίδεται από τήν θέση τού δείκτη 4.08 (κόκκινο = δχι στήν τελική θέση, πράσινο = στήν τελική θέση).

6.4 ΒΑΛΒΙΔΕΣ ΕΜΠΛΟΚΗΣ ΚΑΥΣΙΜΟΥ Σχήματα 1/6.1 - I/6.4

Ο αύτοματισμός τής βαλβίδος έμπλοκης καισίμου 8.04 (βαλβίδες 27F και 27G) προλαβαίνει κάθε διαρροή καισίμου μέχρι ή μηχανισμός άναστροφής νά είναι στή σωστή θέση.

Επίσης δέ αύτοματισμός αύτός έλεγχει τήν ποαότητα τού άερα πρός τόν έξυπηρετικό κινητήρα 5.06. Αποτελείται από δύο βαλβίδες 27F και 27G οι οποίες λειτουργούν με λάδι. Η βαλβίδα 27F δέν θά άνοιξει μέχρι ή πίεση νά αύξηση στόν έξυπηρετικό κινητήρα τής άναστροφής, δηλαδή μέχρι τά περύγια τού έξυπηρετικού κινητήρα τής άναστροφής έχουνε πάρει τήν σωστή θέση γιά τήν άντιστοχο διεύθυνση λειτουργίας.

Όταν άναστρέψουμε τήν μηχανή ή βαλβίδα 27G δέν θά έπηρεστε από τήν πίεση μέχρι ή μηχανή νά άρχισει νά στρέψει πρός τήν έπιθυμητή κατεύθυνση. Όταν λοιπόν οι δύο βαλβίδες 27F και 27G λάβουνε πίεση άνοιγουνε και άερας ρέει πρός τόν έξυπηρετικό κινητήρα (5.06). Μέν τήν βοήθεια, στή συνέχεια τής πίεσης τού άερα τό έριβυλο τού έξυπηρετικού κινητήρα πιέζεται πρός τά έπάνω, ένδανται πρός τήν δύναμη που δημιουργεί τό έλαπτήριο του, και σάν άποτέλεσμα έλευθερώνεται ή συνδεσμολογία τής άντλιας τού κούσιμου.

6.4.1 Αναστροφή

Κατά τήν λειτουργία τής άναστροφής τής μηχανής δέρας και ή συγχρονισμός είναι ίδιοι δημιουργούνται και γιά τήν έναρξη.

Τό σύστημα άναστροφής άπαιτεί, δημιουργούνται και γιά τήν δύναμη που έχει αύξηση στόν άεροδόλαμο τού καυσίμου και ή χρόνος τού άερος έναρξης νά είναι οιστοί και γιά τήν δύναμη που δημιουργεί τό έλαπτήριο του.

Η «ιανούμβρα» τής άναστροφής άρχισει μετακινώντας τόν ιανούμβρα άναστροφής 8.42 όπό τήν θέση «πρόσων» πρός τήν θέση «άναποδα» ή άντιστοχο. Ξαρτάται πάντα από τής διόληγιες πού δίδονται από τήν γέφυρα. Τήν ίδια οιστηγή δημιουργεί τό έριβυλο τού έξυπηρετικού κινητήρα περίπου 3.5) γιά νά διογκουνε μέσα στήν άναποδα.

Έξαιρεση: «Μανούβρα συγκρούσεως»

Αύτή ή μανούβρα γίνεται σε έξαιρετικά έπικινδυνες περιπτώσεις, όταν άπαιτεται νά οτρέψουμε τὴν μηχανή πρός τὴν ἀντίθετη κατεύθυνση ἀπό ὅτι λειτουργεῖ. Έκτελείται δέ ταχέως και μετά προσαρχῆς. Οταν λοιπόν ὁ μοχλός ἀναστροφῆς τοποθετηθεῖ στὴν ἀντίθετη θέση λειτουργίας, ὁ ἀσφολιστικός μηχανισμός 8.03 καὶ 8.04 διακόπτει τὸ κάυσιμο, ἐνῶ συγχρόνως πιέζουμε τὸ κομβόλιο ἔναρξης 8.15 τὸ ὅποιο θά ἀπελευθερώσει τὸν ἄερα. Καθὼς λοιπόν ἡ μηχανή στρέφει ἀκόμη πρός τὴν παλαιὰ διεύθυνση, ἀλλὰ ἔπειδὴ τὰ πτερύγια τοῦ ἔξυπηρετικοῦ κινητήρα ὀναστροφῆς 4.01 καὶ οἱ βαλβίδες ἔναρξης 2.01 είναι ἡδη στὴν νέα τοὺς θέση, ὁ ἀέρας εἰσέρχεται απὸ τοὺς κυλίνδρους καὶ ἐπενεργεῖ σάν φρένο στὰ ἔμβολα τὰ ὅποια κινοῦνται πρός τὰ ἄνω, μέχρι ἡ μηχανή νά σταματήσῃ. Τότε ἡ μηχανή στρέφει πρός τὴν νέα κατεύθυνση ἀπελευθερώνοντας τὸν ἀσφαλιστικό μηχανισμό 5.01 καὶ τὴν βαλβίδα ἐμπλοκῆς τοῦ καυσίμου 8.04.

6.4.2 Κράτηση τῆς μηχανῆς

Ως γνωστό ἡ μηχανή κρατεῖται, δταν μετακινήσουμε τὸν μοχλὸν τῆς ταχύτητας 8.10 σιγά-σιγά, πίσω στὴ θέση «0». Τότε ὁ δξονας τοῦ μοχλοῦ ταχύτητας ἐλαττώνει τὴν πίεση τοῦ ἀέρος πρός τὸν ρυθμιστὴ τῶν στροφῶν, ὁ ὅποιος στὴ συνέχεια ἐλαττώνει τὴν παροχὴ καύσιμου ἕτοι ὥστε ἡ μηχανή ἀρχίζει νά κρατεῖ.

Ο μοχλός ἀναστροφῆς ἐπίσης 8.42 μεταφέρεται ἀπό τὴν θέση λειτουργίας του πρός τὴν θέση «STOP», καὶ ἔτοι προκαλεῖ τὴν πτώση τῆς πίεσης πρός τὸν ἔξυπηρετικό κινητήρα ὀναστροφῆς 4.01 καὶ στὶς βαλβίδες 27F, 27C. Τέλος ὁ μοχλός ἀντλίας καύσιμου τοποθετεῖται στὴν θέση «0» καὶ ἡ μηχανή κρατεῖ.

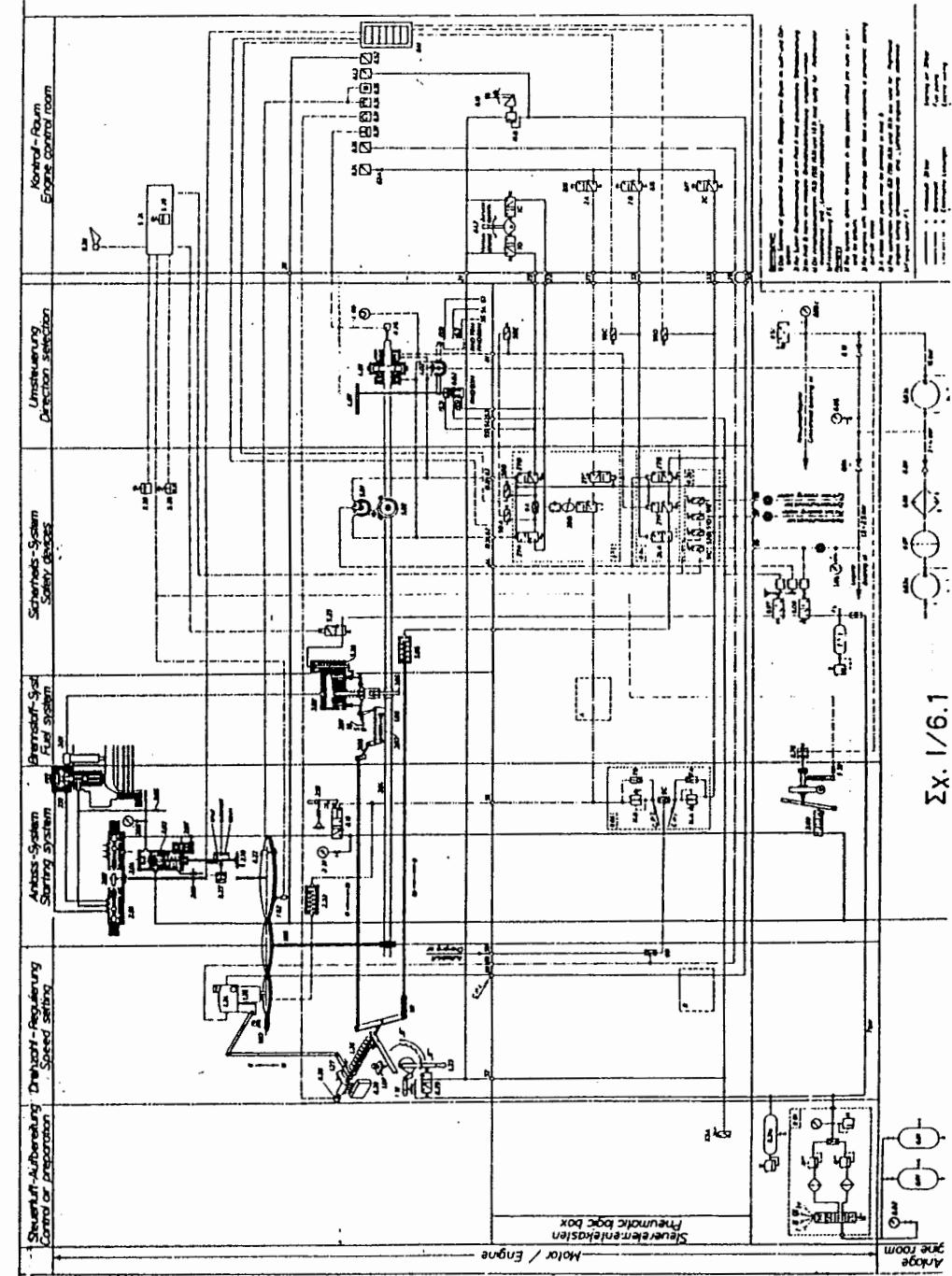
6.5 ΜΗΧΑΝΙΣΜΟΣ ΜΕΙΩΣΗΣ ΤΗΣ ΠΙΕΣΗΣ (8.01) 1/6.5 - 1/6.5a

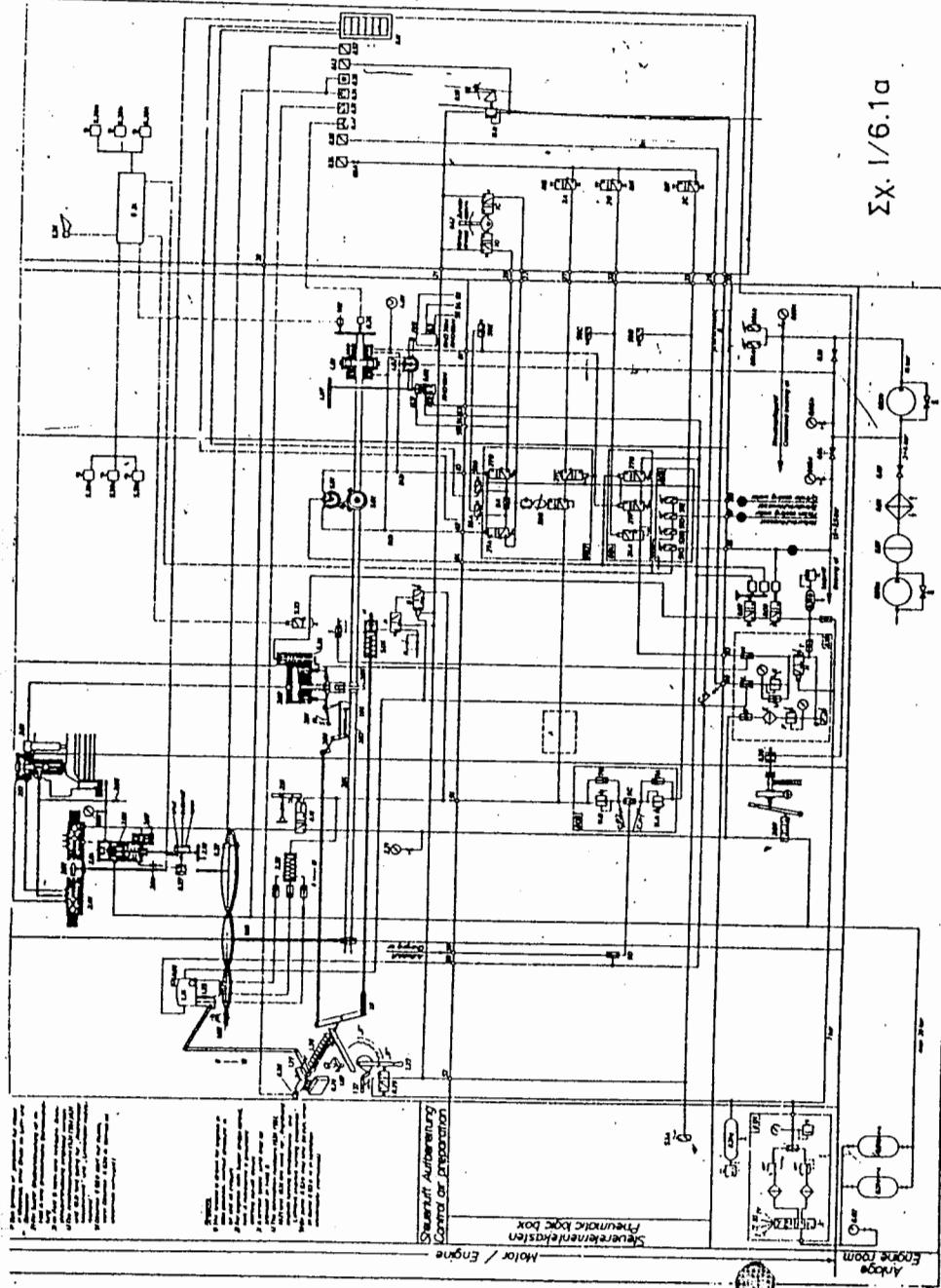
Ο σκοπός αὐτοῦ τοῦ μηχανισμοῦ είναι νά ἐφοδιάζει ἄερα αὲ μία πίεση τῶν 7 bar γιό τὶς βαλβίδες πού λειτουργοῦν μὲ αὐτὸν τὸν ἄερα. Είναι δὲ σχεδιασμένος εἰς διπλοῦν ἔτοι ὥστε τὸ ἔνα ἴμισυ νά βρίσκεται πάντα σὲ λειτουργία. Μὲ αὐτὸν τὸν τρόπο είναι πιθανό κατά τὴν παρουσία κάποιου σφάλματος στὰ φίλτρα τοῦ ἀέρος νά ἐπικευάζονται χωρὶς ὁ μηχανισμός νά σταματήσει τελείως. Βαλβίδες ἀποστραγγίζεως βρίσκονται γιά τὴν ἀποστράγγιξη κάθε ύγρου στὴ μονάδα. Αὐτές οἱ βαλβίδες ἀπό καιροῦ σὲ καιρό θά πρέπει νά δοκιμάζονται.

6.6 ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΩΝ ΑΥΤΟΜΑΤΙΣΜΩΝ

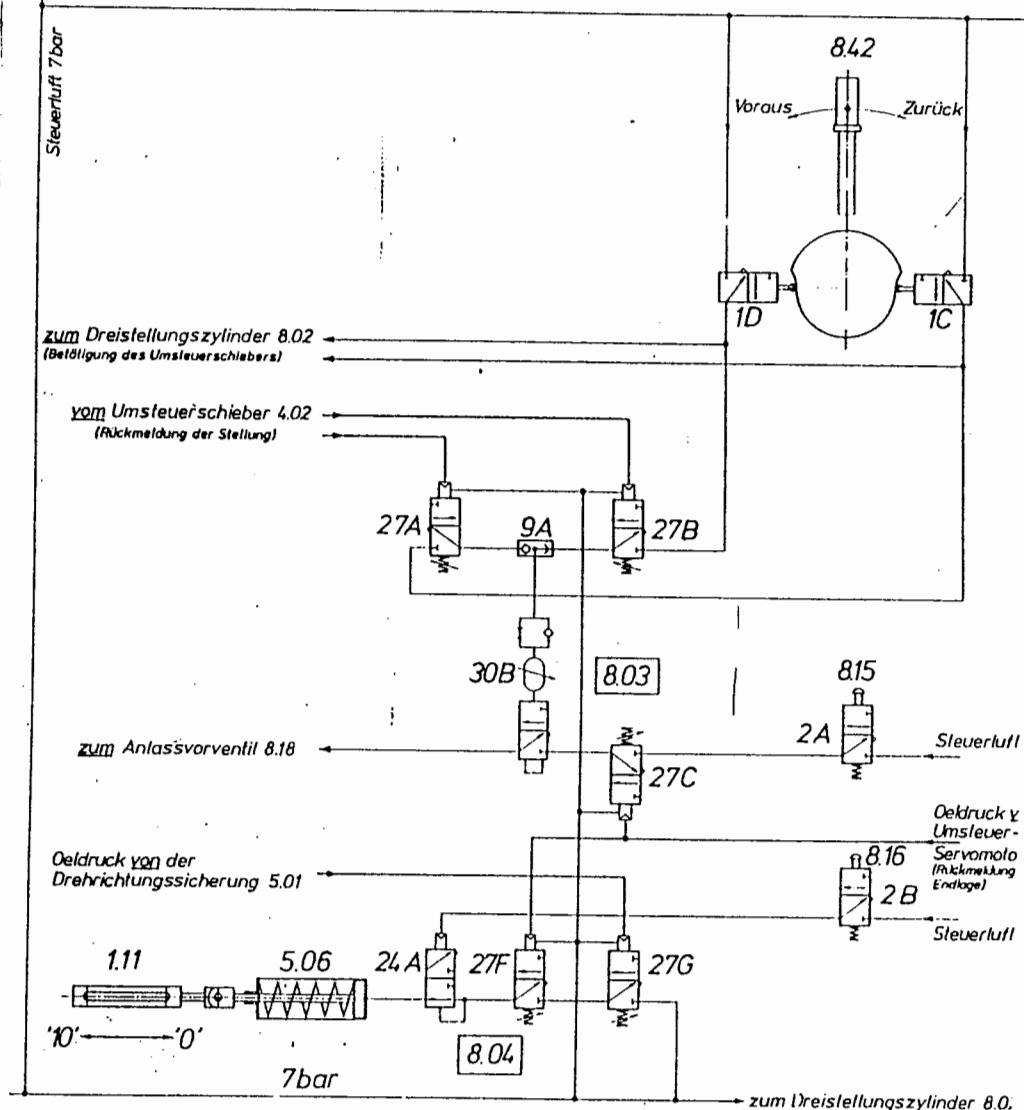
Ἐάν βρεθοῦμε στὴν ἀνάγκη νά ἔξαριτώσουμε καὶ στὴ συνέχεια νά τοποθετησούμε τὸ νέο ἔξαρτημα στὸ σύστημα τῶν αὐτοματισμῶν. Θά πρέπει νά γίνει ἐνιας γενικός ἐλεγχος πρὶν ἡ μηχανή τεθεῖ πάλι σὲ λειτουργία.

Όλαι τὰ στοιχεῖα πού θὰ ἀναφερθοῦν ατῇ συνέχεια βρίσκονται στὸ ωχεδιάγραμμα 1/6.1-6.1a. Επίσης οι φωτογραφίες πού ἀκολουθοῦν δείχνουν τὶς θέσεις τῶν ἔξαρτημάτων τοῦ ουστήματος τῶν αὐτοματισμῶν.

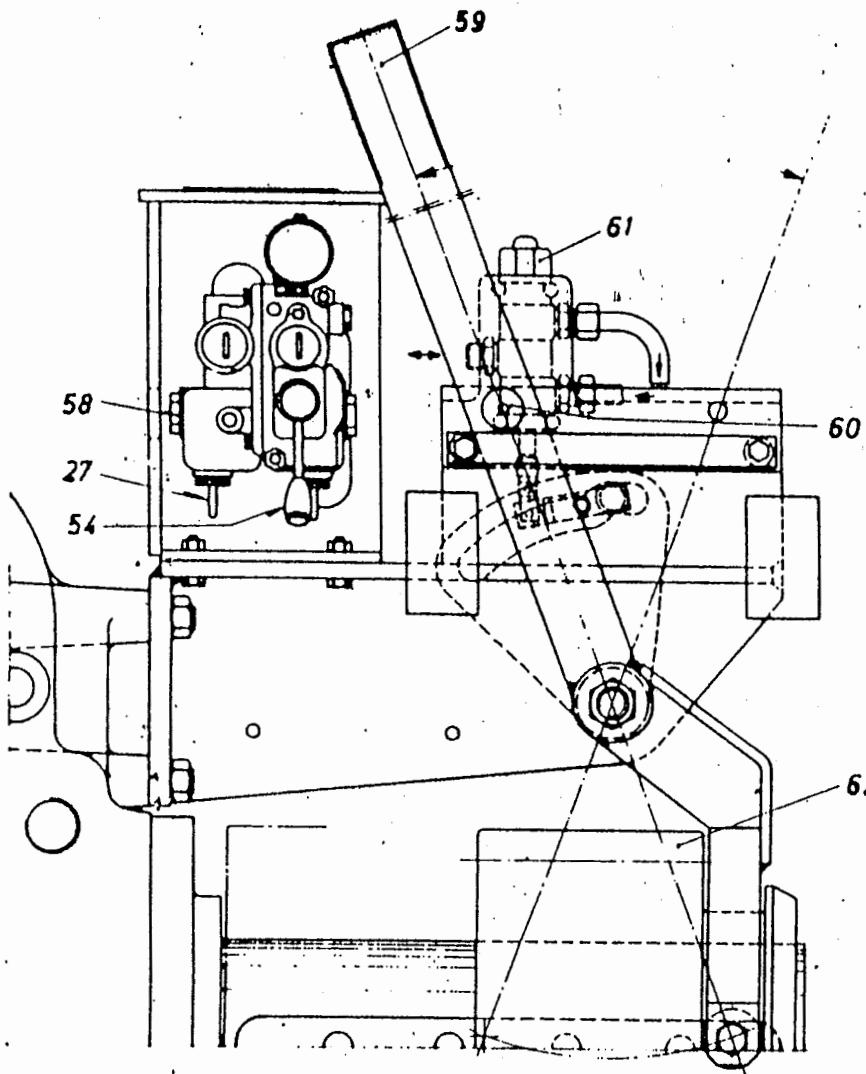


Verblockungs-Schema

ΣX. I/6.4

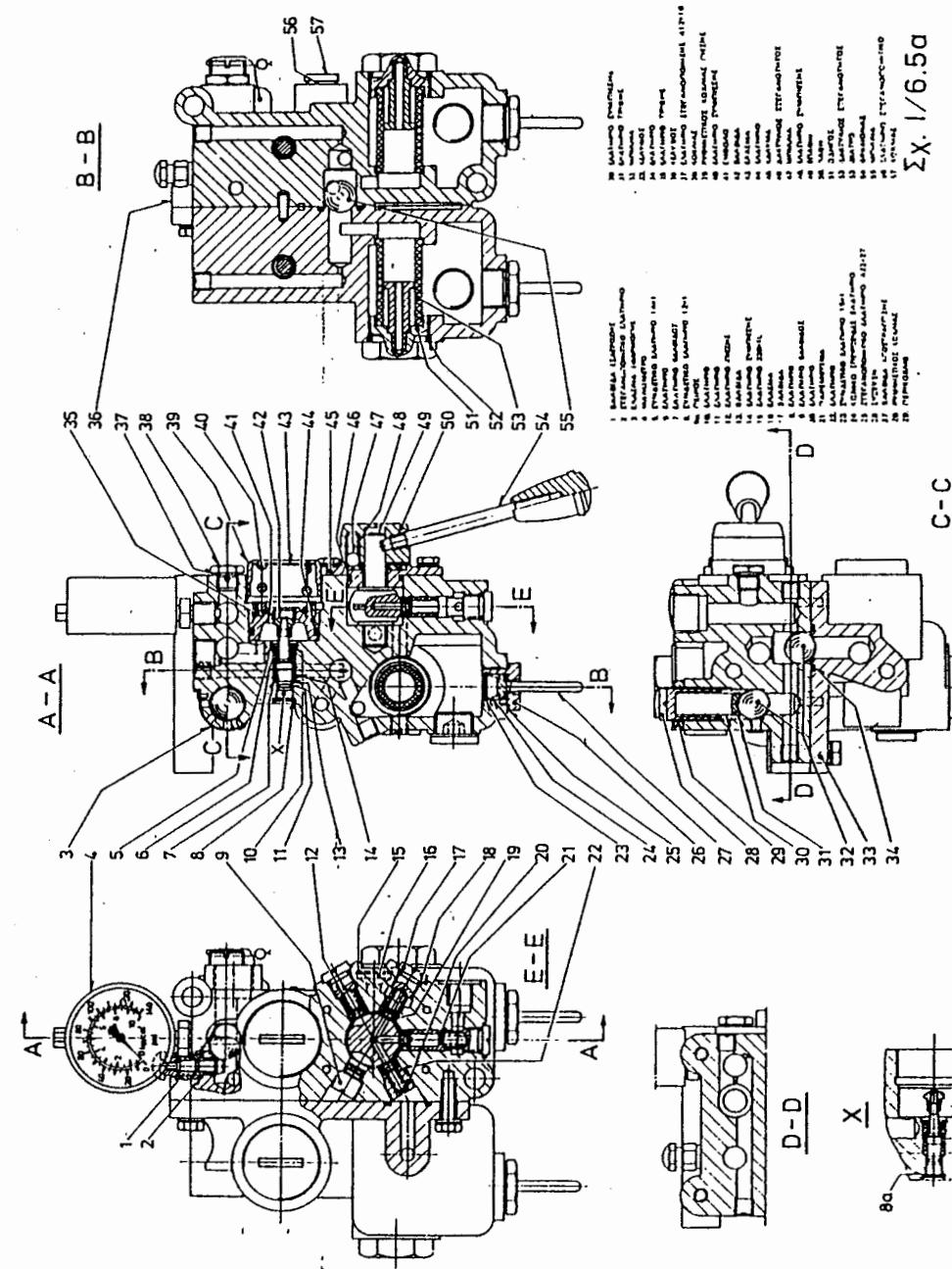


Σχ. I/6.5



27 ΒΛΑΒΙΔΑ ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΗΣ
54 ΜΟΧΑΛΟΣ
58 ΦΙΛΤΡΟ
59 ΜΟΧΑΛΟΣ ΕΜΠΛΟΚΗΣ

60 ΚΟΜΠΙΟ
61 ΒΛΑΒΙΔΑ
62 ΚΙΒΩΤΙΟ



Σχ. I/6.5a

6.6.1 Α. Γενική προετοιμασία

1. Ανοιξε δύος τους ένδεικτικούς κρουσούς.
2. Κλείσε την αύτόματη βαλβίδα έναρξης δέρος (2.03).
3. Μετακίνησε τον μοχλό ταχύτητας 8.10 στήθεση «Ο».
4. Μετακίνησε τον μοχλό άναστροφής 8.42 στήθεση «STOP».
5. Μετακίνησε τον μοχλό έλεγχου καυσίμου γιά λειτουργία σε κατάσταση άναγκης στήθεση «Ο».
6. Θέσε σε λειτουργία τις άντλιες ψύξεως έλαιου και νερού.
7. Απελευθέρωσε την παροχή δέρος πρός την μονάδα έλαστωσεως της πίεσης δέρος 8.10. Ελεγχε την πίεση δέρος στό μανόμετρο:
Στήθεση I = 7.0 bar
Στήθεση III = 7.5 bar
8. Ελεγχε την λειτουργία της άντλιας καυσίμου καί του μηχανισμού κράτησης 5.26. Εάν υπάρχει κάποιο σφάλμα στό κύκλωμα (24V) τότε ή μηχανισμός κράτησης (5.26) δέν κινείται πρός την θέση «STOP».
9. Γιά λόγους άσφαλτειας μια πρόσθετη σωληνοειδή βαλβίδα τοποθετείται μεταξύ της βαλβίδας άναστροφής 8.07 και την σωληνοειδή βαλβίδα 5.23, ή δύοια διακόπτει την παροχή του δέρος έναν δέν υπάρχει ρεύμα (24V). (Αύτο ισχύει μόνο γιά μηχανές που βρίσκονται τοποθετημένες στόν χώρο δοκιμών).
10. Ελεγχε έναν οι σωστές καλωδιώσεις της γέφυρας συνδέονται με την κύρια κονσόλα των σύντομασιμών.
11. Πιέζοντας το κομβίο έπαναφοράς 5.29a ή 5.29b ο μηχανισμός κράτησης της άντλιας καυσίμου 5.26 τίθεται και πάλι σε λειτουργία.
12. Ελεγχε την σύνδεση Νο 21 του δέρος πρός την άντιστοιχη σωλήνα μετά την βαλβίδα έμπλοκης 8.29.

6.6.2 Β. Ελεγχος συστήματος άναστροφής

1. Ο αύτοματος κράτησης 5.06 πρέπει να είναι στήθεση «STOP».
2. Ο χειροκίνητος μοχλός για την βαλβίδα άναστροφής 4.07 πρέπει να είναι στήθεση «STOP».
3. Τοποθέτησε τον μοχλό άναστροφής 8.42 στήθεση «πρόσω». Εξαέρωσε την σύνδεση Νο 83 στήθεση κονσόλα των αύτοματων και έπισης την βαλβίδα 27B. (Χρησιμοποίησε τόν έξαγωνικό κοχλία που βρίσκεται στήθεν πλευρά της βαλβίδας).
4. Ελεγχε την κινητήρα έξυπηρέτησης της άναστροφής 4.01 ένων βρίσκεται στήθεση του τέλους. (Η θέση του τέλους φαίνεται από τόν ένδεικτικό μετρητή διαν δείχνει πράσινο 4.08).
5. Εξαέρωσε την βαλβίδα 27F από την πλευρά του έλαιου της βαλβίδος έμπλοκης 8.04 και της βαλβίδος 27C.
6. Συνέδεσε τόν κρίκο και στρέψε την μηχανή «πρόσω». Ελεγχε έναν δικινητήρας έξυπηρέτησης 5.06 άπελευθερώνει τά στοιχεία έλεγχου της άντλιας του καυσίμου.
7. Η βαλβίδα 27G πρέπει να έχει εργάνεται έλευθερώνοντας τόν κοχλία από την πλευρά της βαλβίδος. Έπισης έξαέρωσε τή σωλήνα έλαιου που δόηγε πρός την βαλβίδα 8.07.
8. Τοποθέτησε τον μοχλό άναστροφής 8.42 πίσω στήθεση «STOP». Ελεγχε έναν δικινητικός κινητήρας κράτησης 5.06 έπιστρέψει στήθεση «STOP» με μία περίοδο 3 δευτερολέπτων.
9. Στρέψε την μηχανή «ΑΝΑΠΟΔΑ» με τόν κρίκο. Ελεγχε έναν δικινητήρας έξυπηρέτησης κράτησης 5.06 άπελευθερώνει τά συνδέσεις έλεγχου του καυσίμου.

10. Θέσε τόν μοχλό άναστροφής 8.42 στήθεση «ΠΡΟΣΩ». Ελεγχε έναν δικινητήρας έξυπηρέτησης 5.06 παραμένει στήθεση «STOP».
12. Αποσύνδεσε τόν κρίκο.

6.6.3 Γ. Ελεγχος τού ρυθμιστού της ταχύτητας

1. Οι πιέσεις που έχεταν κατά την διάρκεια των έλεγχων που θα άναψερθουν μηπορούν νά ληφθούν όπό τόν μετρητή πίεσης 8.43.
2. Οταν δι μοχλός ταχύτητας 8.10 είναι στήθεση «Ο», δέν θά πρέπει νά ύπαρχει πίεση στήθεση σωλήνωση που δόηγει πρός τόν ρυθμιστή ταχύτητας 1.24.
3. Θέσε τόν μοχλό ταχύτητας 8.10 στήθεση «1». Ή πίεση λογισανόμενη όπό τόν μετρητή πίεσης 8.43 δέν πρέπει νά ύπερβαλνει τό 0.5 bar.
4. Θέσε τόν μοχλό της ταχύτητας 8.10 στήθεση «10». Ή πίεση θά πρέπει νά είναι 4.5 bar. Ή πίεση μπορεί νά ρυθμιστεί όπό τόν κοχλία που βρίσκεται έμπρος όπό τόν μοχλό ταχύτητας.
5. Θέσε τόν μοχλό πίσω στήθεση «Ο». Τότε ή πίεση στόν μετρητή πίεσης 8.43 θά πρέπει νά έπιστρέψει στό «Ο».

6.6.4 Δ. Ελεγχος συστήματος έναρξης

1. Ανοιξε την βαλβίδα του άεροθαλάμου 6.01. Ελεγχε την πίεση στόν μετρητή 2.21 (Max. 30 bar).
2. Θέσε τόν μοχλό κινήσεως στήθεση «ΠΡΟΣΩ». Θέσε τόν μοχλό 8.42 γιά την έναρξη σε κατάσταση άναγκης, σε λειτουργία και κατόπιν πίεσε τό κομβίο έναρξης 8.15 και άπελευθερώσει τό πάλι. Οταν γίνονται αύτά είναι κατανοητό δια ή βαλβίδα έλεγχου 2.07 θά άνοιγει.

ΠΡΟΣΟΧΗ Η βαλβίδα 2.07 δέν θά πρέπει νά άνοιγει μέχρι δ έξυπηρετικάς κινητήρας της άναστροφής 4.01 νά βρίσκεται στήθεση του θέση.

3. Επανέλαβε τό ίδια όπως στό (2) άλλο αύτή τόν φορά θέσε τόν μοχλό κινήσεων 8.42 στήθεση «ΑΝΑΠΟΔΑ».

4. Θέσε τόν μοχλό κινήσεως 8.42 στήθεση «STOP».

5. Ελεγχε την πίεση στόν μετρητή 2.21 (Max. 30 bar).

6. Σύνδεσε τόν κρίκο. Τότε ή πίεση δέρος στό 2.21 πρέπει νά πίεσε στό «Ο».

7. Επισης ή πίεση στό 6.02 θά πρέπει νά είναι τόδια όπως και στό 2.21 πριν συνδέσουμε τόν κρίκο.

7. Αποσύνδεσε τόν κρίκο.

6.6.5 Ε. Ελεγχος της συνδεσιολογίας τού ρυθμιστού τού καυσίμου

1. Ελεγχε δια ή ρυθμιστής τού καυσίμου είναι στήθεση «Ο».
2. Θέσε τόν μοχλό τού καυσίμου 1.23 στήθεση 1.5 και έλεγχε έναν δι πίεση άερος στόν μετρητή 8.24 πέφτει στό «Ο».
3. Θέσε τόν μοχλό τού καυσίμου 1.23 στήθεση Μαχ. -6- πάντο γιά τη μηχανή ΙΙΙΙΙ
- και -B- γιά τη μηχανές RND...M. Ελεγχε έναν δι δείκτης της άντλιας καυσίμου άκουλου. Θέσε τός κινήσεις τού μοχλού 1.23.
4. Ελεγχε, οταν δι μοχλός τού καυσίμου είναι στήθεση «Ο», ένα ή έλευθερία μεταξύ τροχίλου και κνώδακος είναι 3.8 μέχρι 4.5 mm.
5. Επανσύνδεσε τόν ρυθμιστή τού καυσίμου της άντλιας και άσφαλτεις τόν πύρο.

6.6.6 ΣΤ." Ελεγχος μηχανισμων ασφαλειας

1. Θέσε τόν μοχλό άναστροφής (κινήσεων) 8.42 στή θέση «ΠΡΟΣΩ» και στρέψε την μηχανή πρός την άντιστοιχη κατεύθυνση «ΠΡΟΣΩ», μέ την βοήθεια του ΚΡΙΚΟΥ μέχρι ό εξυπηρετικός κινητήρας κράτησης 5.06 νά όπελευθερώσει τόν ρυθμιστή της άντιλας του καυσίμου. Κατόπιν πίεσε τό κομβίο κράτησης (πού είναι γιά κατάσταση άναγκης) 8.16 και έλεγχε, καθώς ό εξυπηρετικός κινητήρας έπιστρέφει στή θέση «STOP».

2. Τοποθέτησε τόν μοχλό 8.42 στή θέση «ΑΝΑΠΟΔΑ», και στρέψε τή μηχανή πρός την κατεύθυνση «ΑΝΑΠΟΔΑ», μέ την βοήθεια του κρίκου μέχρι ό εξυπηρετικός κινητήρας κράτησης 5.06 νά όπελευθερώσει τόν ρυθμιστή της άντιλας του καυσίμου. Στή συνέχεια πίεσε τό κομβίο κράτησης 8.16 (κατάσταση άναγκης) και έλεγχε καθώς ό εξυπηρετικός κινητήρας έπιστρέφει στή θέση «STOP» πάλι.

3. Τοποθέτησε τόν μοχλό άναστροφής στή θέση «STOP».

4. Αποσύνδεσε τόν κρίκο και φέρε τόν μοχλό έλεγχου του καυσίμου 1.23 (γιά κατάσταση άναγκης) στή θέση «5». Στή συνέχεια πίεσε τήν βαλβίδα έμπλοκης άέρος 8.29, έτοι ώστε νά διατίθεται άέρας έλεγχου.

5. Έξαρωσε τόν πιεσοστότη 51C, αύτό γίνεται μέ την άποσύνδεση της συνδεσιολογίας Νο 86 στήν κονσόλα των αύτοματισμών. Κατόπιν μείωσε τήν πίεση έλασου στούς τριβείς μέ τήν βαλβίδα 6.04, και έλεγχε, διτ ό μηχανισμός κράτησης 5.26 λειτουργεί σε μία πίεση τών «1.2 μέχρι 1.4 bar».

6. Αποσύνδεσε λίγο τήν οωλήνα έλασου πού συνδέεται μέ τήν βαλβίδα έλεγχου πιεσης έλασου 8.08 και μετά σύνδεσε αφιχτά πάλι. (Αύτό γίνεται γιά έξαρτισμό). Διέκοιψε τήν παροχή ρεύματος πρός τίς οωληνοειδείς βαλβίδες 5.23 μέ τήν άποσύνδεση των καλωδίων αέ κρθε βαλβίδα. Τότε ό μηχανισμός άσφαλειας γιά τήν διακοπή πρέπει νά λειτουργήσει. Στή συνέχεια μείωσε τήν πίεση έλασου στούς τριβείς, περισσότερο άποτ πρίν και έλεγχε άν ό μηχανισμός άσφαλειας γιά τήν διακοπή 5.26 λειτουργεί μέ τήν βαλβίδα 8.08.

7. Αύξησε τήν πίεση έλασου των κορβίων. Η βαλβίδα 8.08 πρέπει νά λειτουργεί πάλι αέ μία πίεση Max. 1.5 bar και ό μηχανισμός άσφαλειας γιά τήν διακοπή 5.26 πρέπει νά λειτουργεί. Αύξησε περισσότερο τήν πίεση τού έλασου στά 2.5 bar και έπανασύνδεσε τής ηλεκτρικές συνδέσεις γιά τίς οωληνοειδείς βαλβίδες 5.23.

8. Μείωσε τήν πίεση ύδατος ψύξης γιά τούς κυλίνδρους και έλεγχε καθώς ό μηχανισμός άσφαλειας γιά τήν διακοπή 5.26 λειτουργεί. Αύξησε έν συνέχεια τήν πίεση ύδατος ψύξης στήν κανονική τής τιμή πάλι και πίεσε τό κομβίο έναρξης 5.30, συιτάς ώστε ό μηχανισμός άσφαλειας γιά τήν διακοπή νά πάρει πάλι θέση λειτουργίας.

9. Μείωσε τήν πίεση ύδατος ψύξης των έμβδων, και έλεγχε τήν πίεση καιά τήν όπωια ό μηχανισμός άσφαλειας γιά τήν διακοπή 5.26 λειτουργεί. Αύξησε στή συνέχεια τήν πίεση ψύξης ύδατος μήτρη κανονική της θέση και πίεσε τό κομβίο έναρξης 5.30 ζισι ιώσει ό μηχανισμός άσφαλειας νά έπιστρέψει πάλι στήν άρχική θέση λειτουργίας του.

10. Πίεσε τό κομβίο έναρξης 8.17 (emergency operation), δύο διαρκεί ή πίεση τού κομβίου έλεγχε τήν έπαναφορά τού μηχανισμού άσφαλειας 5.26 στήν άρχική θέση λειτουργίας του.

11. Επανέλαβε τό ίδιο όπωια σιδ (10) άλλα αύτή τή φορά πίεσε τό κομβίο έναρξης (emergency operation) 5.30.

12. Στρέψε τόν χειροκίνητο κοχλία 2.10 τού άέρος έναρξης στή θέση «ΑΝΟΙΚΤΟ» και παρατήμησε άν ό διακόπτης 8.27 λειτουργεί και διν οι ένδεικτικές λύμπες 8.41 άναβουν άναλόγως τής θέσης.

13. Ο χειροκίνητος έλεγχος 4.07 θρίσκεται στή θέση «STOP» και ή διεύθυνσι λειτουργίας του μιαχλού 5.01 είναι στή θέση «ΑΝΑΠΟΔΑ», τότε μέ τόν μοχλό έλεγχου

καυσίμου (emergency) 1.23, εύρισκομενο στή θέση «5» ό έφοδιασμός άέρος πρός τήν οωληνοειδή βαλβίδα 5.23 διακόπτεται, και καθώς δέν ύπάρχει πίεση έλασου άπο τόν μοχλό 5.01, ό μηχανισμός άσφαλειας γιά τήν διακοπή 5.26 πρέπει νά είναι στή θέση «STOP».

14. Θέσε τόν χειροκίνητα έλεγχα 4.07 στή θέση «ΑΝΑΠΟΔΑ», έλεγχε καθώς ό μηχανισμός άσφαλειας 5.26 κινείται στή θέση λειτουργίας, μέ τήν βοήθεια έλασου πίεσης άπο τόν μοχλό 5.01.

6.6.7 Ζ." Ελεγχος πίεσης άέρος σάρωσης

1. Θέσε τόν μοχλό άναστροφής 8.42 στή θέση «ΠΡΟΣΩ» ή «ΑΝΑΠΟΔΑ». Πίεσε τό κομβία έναρξης 8.15 και έλεγχε, καθώς ή πίεση άέρος στόν μετρητή του γονεύοντο είναι 0.4 bar, Η πίεση μηδέρει νά ρυθμιστεί μέ τήν βοήθεια τής βαλβίδας 14B στήν κονσόλα των αύτοματισμών. Η πίεση μπορεί νά έλεγχεται έπισης και άπο τά σημεία έλεγχου CP2.

2. Έλευθέρωσε τό κομβίο 8.15 και έλεγχε άν ή πίεση άέρος πέφτει στό «0».

3. Πίεσε τά κομβία έναρξης (γιά κατάσταση άναγκης) 8.17 και έλεγχε τήν ίδια στιγμή καθώς ή πίεση άέρος είναι 1 bar. Η πίεση μπορεί νά ρυθμιστεί άπο τήν βαλβίδα 14A στήν κονσόλα αύτοματισμών.

6.6.8 Η." Ελεγχος τού άέρος γιά κατάσταση άναγκης (Emergency)

(Αύτό ισχύει μόνο γιά μηχανές πού έχουν τήν άντιστοιχη μονάδα άέρος έλεγχου).

1. Έξαρωσε τό σύστημα άέρος. Αύτό γίνεται κινώντας, τόν μοχλό άλλαγής τής μονάδος έλαστωσες τής πίεσης 8.01, στή θέση IV. Τότε πίεσε τό κομβίο τής βαλβίδας έξαρισμού μέχρι νά πέσει ή πίεση στό σύστημα.

2. Σύνδεσε τόν κρίκο.

3. Έξαρωσε τόν δέρθαλμο 8.31b μέ τήν άντιστοιχη βαλβίδα έξαρισμού.

4. Αποσύνδεσε τόν κρίκο.

5. Ρύθμισε τήν πίεση στήν βαλβίδα 8.55F στά 6.5 bar.

6. Ο έξυπηρετικός κινητήρας κράτησης τής μηχανής 5.06 πρέπει νά μετακινηθεί στή θέση λειτουργίας του.

7. Ρύθμισε τήν βαλβίδα 8.55 σε πίεση 1.5 bar.

8. Μετακινώντας τόν μοχλό άλλαγής 8.01 στή θέση I ή III θέσε πίεση στό σύστημα άέρος.

9. Αργά μείωσε τήν πίεση στό σύστημα τού άέρος μετακινώντας τό μοχλό 8.01 στή θέση I και IV ή III και IV. Όταν γίνεται αύτό παρατήρησε τήν πίεση τού άέρος, στόν ένδεικτικό μετρητή πίεσης, καθώς και τόν έξυπηρετικό κινητήρα κράτησης τής μηχανής, καθώς ή βαλβίδα 8.55H θά πρέπει νά κλείνει πάνω άπο τήν βαλβίδα μείωσης τής πίεσης.

6.7 ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑ ΣΕ ΚΑΤΑΣΤΑΣΗ ΑΝΑΓΚΗΣ Σχήματα 1/6.7 - 6.7a

"Όταν ή μηχανή έλεγχεται αύτόματα δημιουργίαται πρίν, μπορεί νά λειτουργήσει άκρως και άν ύπάρχει κάποια βλάβη στόν άέρα έλεγχου, στόν μηχανισμό ταχύτητας, ή και στόν ρυθμιστή τών ατροφών. Ο άέρας έλεγχου γιά κατάσταση άναγκης διακλαδώνεται μέ τήν βαλβίδα έμπλοκης (Σχ. 38) 2.09 και στή συνέχεια μειώνεται σέ μία πίεση τών 6.5 bar άπο τήν βαλβίδα μείωσης τής πίεσης.

Κατά τήν διάρκεια τής λειτουργίας σέ κατάσταση άναγκης (emergency operation), δι τελικός έλεγχος δέν είναι πλέον δυνατόν νά γίνεται άπο τήν γέφυρα ή άπο τό control room, όλα δλες οι άπαιτούμενες μανούβρες γίνονται άπο ένα σιν:

όποιο κινεῖ τούς κατάλληλους μοχλούς

Μία λειτουργία αέρα κατάστασης άνάγκης (emergency operation) δέν θά πρέπει να παρατείνεται περισσότερο από δύο είναι όπαρατητο. Μία μηχανή ή όποια δένεται είναι έφοδιασμένη με σύστημα παροχής άέρου για λειτουργία σε κατάσταση άνάγκης κρατείται άμεσως άν ή παροχή άέρου σταματήσει ξαφνικά. Σε τέτοιου έδους μηχανών μόνο μία μικρή ποσότητα άέρους παραμένει όποθηκευμένη στόν δεροθάλαμο (θ.31β) ή όποια χρησιμοποιείται νά διατηρεί τόν αύτόματο ξελεγχο τού μηχανισμού διάκοπη τών άντλιων ένχυσεως καπίσιουμο, σε θέση λειτουργίας. Αν τώρα σε κάποια περίπτωση δέν μπορούμε νά άποκαταστήσουμε κάποια παρουσιασθείσα βλάβη στό σύστημα άέρους τότε πρέπει νά τροφοδοτήσουμε τό σύστημα με άέρα άρδη κάποιο ξεωφερικό μέρος με πίεση 7 bar. 'Υπάρχει δέ ειδική σύνδεση γι' αύτό τό σκοπό.

Η αύνδεση αυτή συνήθως βρίσκεται κοντά στόν διερθάλαμο 8.31B ή μπροστά από τήν βαλβίδα 8.08, (βλέπε άντιστοιχους άριθμούς στις εικόνες, με τήν ένδειξη FS και RSV). (FS Foreign = supply, RSV = non return valve). Αύτός λοιπόν ο άφερας θα πρέπει νά είναι δυστοιχία τό δυνατόν καθαρός και ξηρός. "Όταν γι' δε η βλάβη άποκατασταθεί ή σύνδεση μέ τό έκωτερικό σύστημα άφερος πρέπει νά διακοπεί πριν νά θέσουμε σε λειτουργία τή μηχανή μέ τό κανονικά αύτόματο σύστημα έλεγχου.

6.7.1 Προετοιμασία γιά λειτουργία σε κατάσταση άναγκης

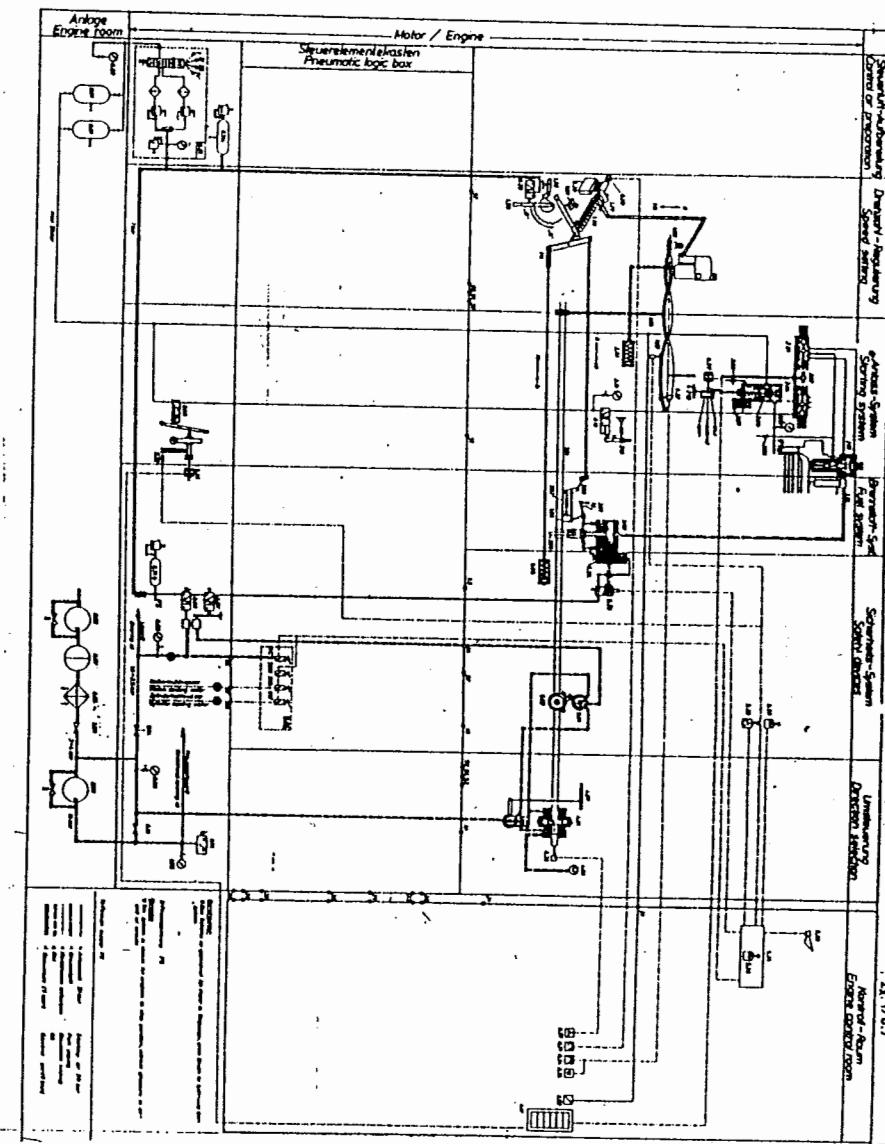
1. Τοποθέτησε τόν μοχλό άναστροφής 8.42 στή θέση «STOP».
 2. Θέσε τόν μοχλό ταχύτητος στή θέση «0».
 3. Θέσε τόν μοχλό καυσίμου γιά κατάσταση άνάγκης 1.23 στή θέση έναρξης περιου 3.5-4.
 4. Αν ή λειτουργία σέ κατάσταση άνάγκης διέλεται σέ βλάβη τοῦ συστήματού όρους έλεγχου, δι ρυθμιστής ταχύτητος πρέπει νά παραμείνει συνδεδεμένος μέ τό αύτημα.
 5. Ελεγχες άν ή πίεση άρεος έναρξης είναι άρκετά ύψηλή.
 6. Τοποθέτησε μία ζνιδείξη στό Control room πού νά άναφέρει ATTENTION EMERGENCY OPERATION

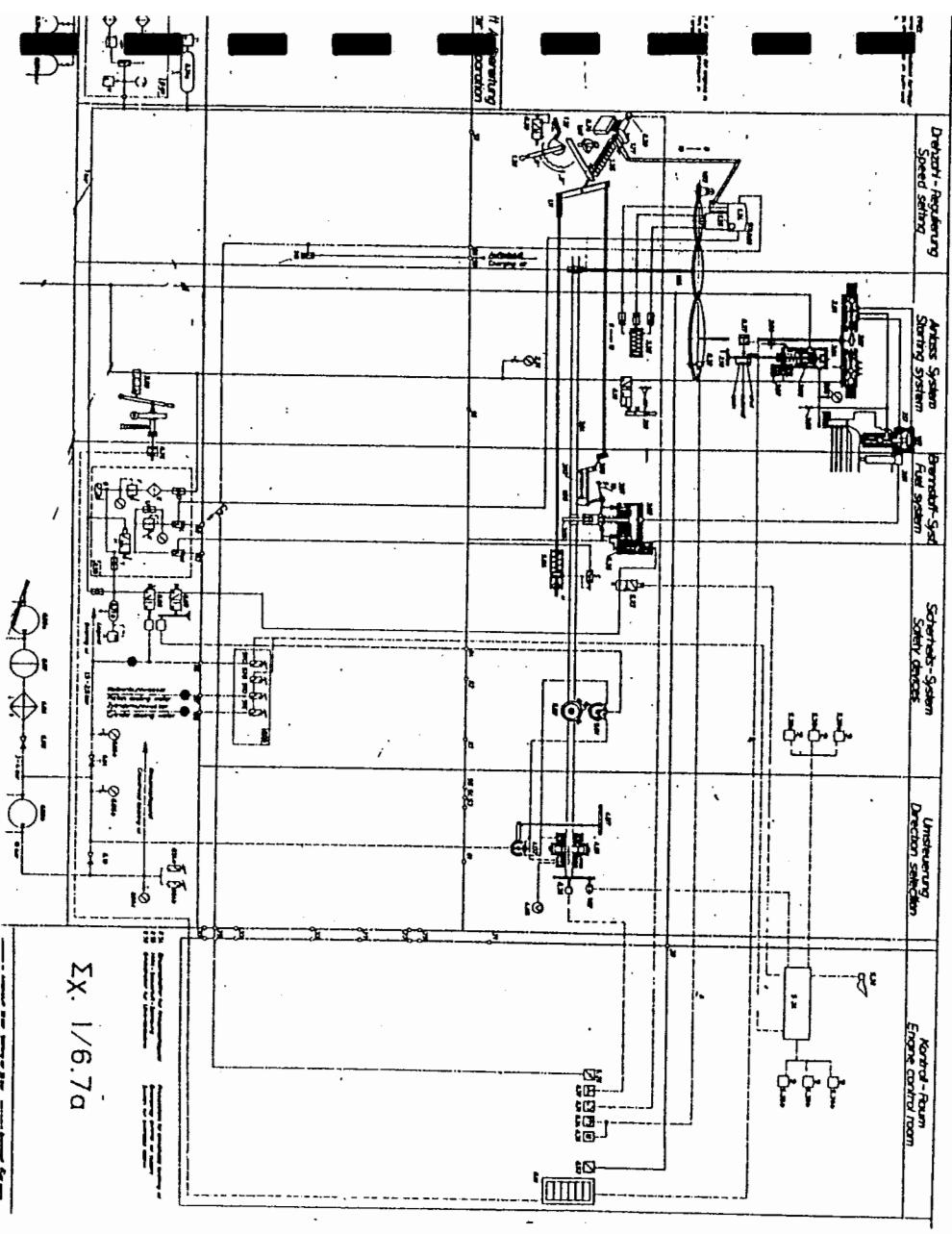
6.7.1.2^o Εναρξη λειτουργίας σε κατάσταση άναγκης

- Θέσεις τήν αυτόματη βαλβίδα έναρξης δέρος 2.03 στή θέση automatic.
 - Θέσεις τόν χειροκίνητο μοχλό γιά τήν βαλβίδα άναστροφής 4.07 στήν άπαιτου μενη θέση λειτουργίας.
 - Εξέτασες διν τά πτερύγια τού έξυπηρετικού κινητήρα τής άναστροφής 4.01 εινα στή σωστή τους θέση.
 - Εξέτασες διν παρέχεται πίεση δέρος έναρξης.
 - Καθώς ή μηχανή άρχιζει νά λειτουργεί, έλευθέρωσε τόν μοχλό έναρξης και θέση τήν άπαιτούμενη ταχύτητα από τόν μοχλό 1.23. Έλεγχες τήν ταχύτητα διότο ταχύμετρο 1.03.

ΠΡΟΣΟΧΗ

“Οταν κάνουμε μανούμβρες μὲ λειτουργία σὲ κατάσταση ἀνάγκης έναις μηχανικός πρέπει πάντοι νά παρακολουθεῖ τὸν ρυθμιστή ταχύτητας έτσι ώστε νά μπορεῖ νά χειρίζεται τὸν γιοχόλ γιό κατάσταση ἀνάγκης 1.23, καὶ ἐν εἰναι ἀπαραίτητο, νά διακόψει τὴν λειτουργία τῆς μηχανῆς.





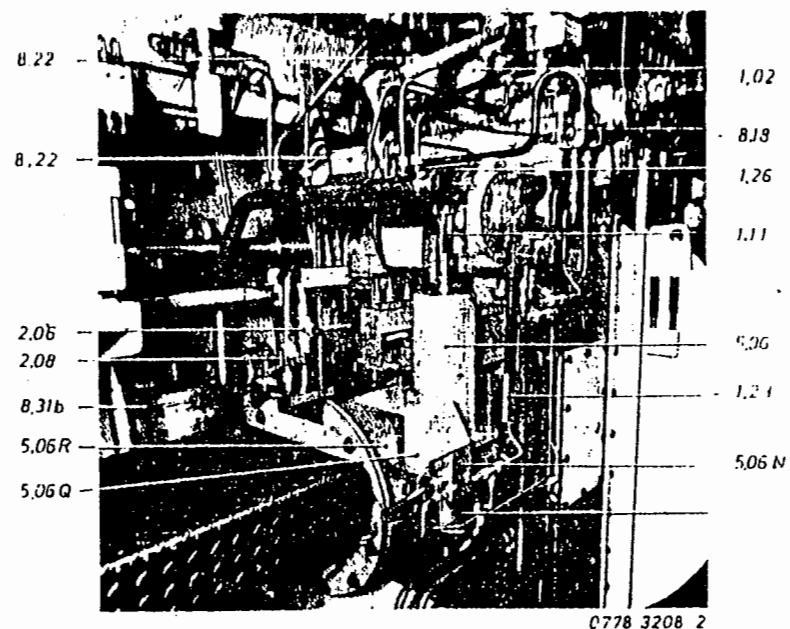
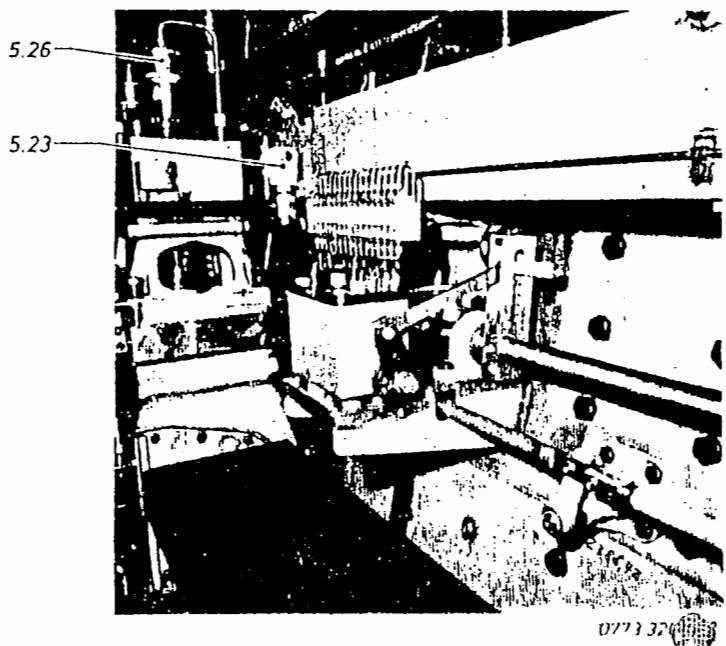
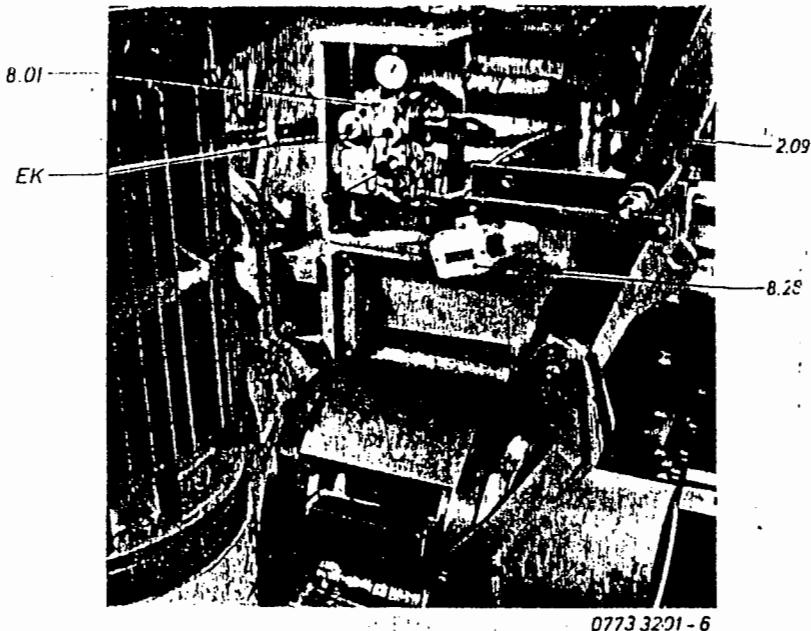
ZX. I/6.7a

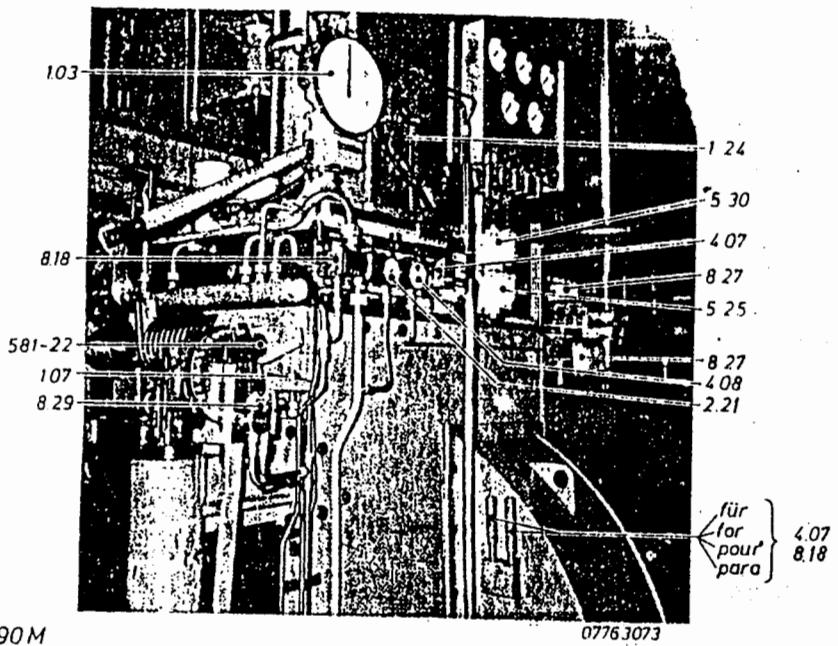
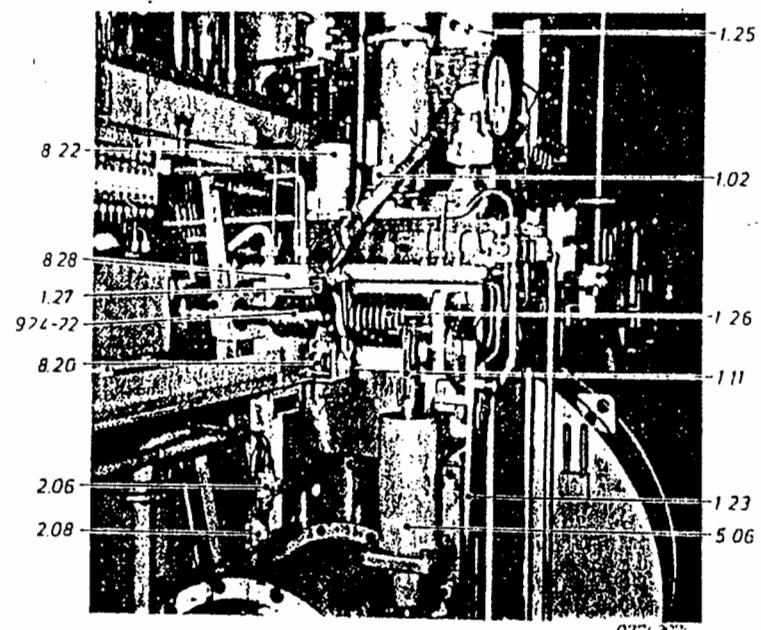
- Έσεις τον μοχλό 1.23 όσο τόδυνατόν ποράς την θέση «Ο». Ο μοχλός αποθεωνείται από τη λειτουργία ή μηχανή.
 - Θέσεις τον μοχλά καυσίμου 1.23 στη θέση 3.5.
 - Ελευθέρωσε τόν μοχλό ξεναρξης καθ' όσον ή μηχανή λειτουργεί.
 - Θέσεις την άναλογη ταχύτητα με τόν μοχλό 1.23.
- Τέλος δραν, πλέον δέν άπαιτείται λειτουργία σε κατάσταση άναγκης ή μικρός έλεγχου καυσίμου, 1.23 έπανέρχεται στη θέση «Ο» διοφορετικά ή μηχανή δέν μηπορί νά έλεγχει όπό τό control room ή από τήν γέφυρα πάλι.

6.8 ΜΟΝΑΔΑ ΜΕΙΩΣΗΣ ΤΗΣ ΠΙΕΣΗΣ Σχήματα I/6.5 - I/6.5a

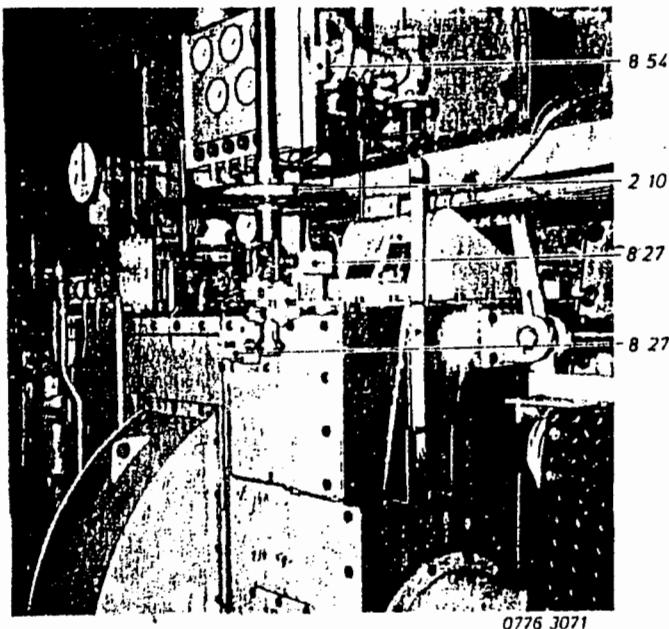
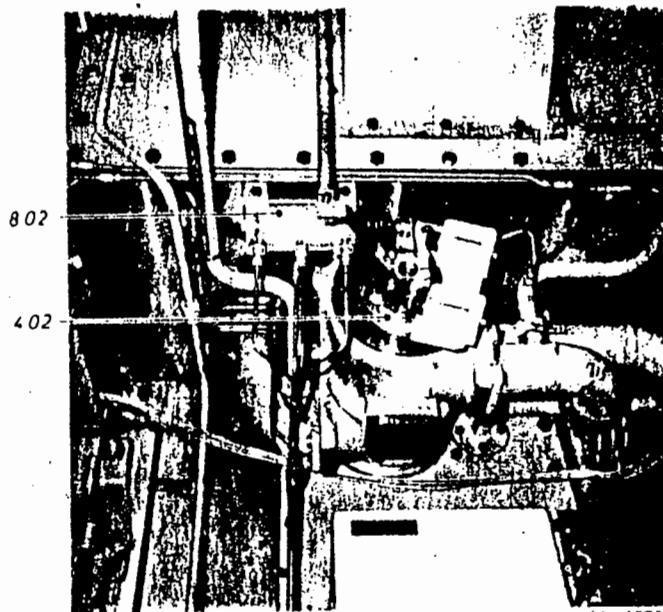
Αύτή ή μονάδα είναι τοποθετημένη σε μία σταθερή βάση ριέπε άντιστοιχι (εικ. 8.01). Σκοπός της είναι νά μειώνει τήν πίεση τού άέρος από τούς άεροθαλάμους πού είναι 30 bar σε μία πίεση 7 bar πού άπαιτείται γιά τό σύστημα έλεγχου. Ο μηχανισμός είναι κατασκευασμένος από δύο δομοι τμήματα έκ τών δύον τό ένα ή και τά δύο μπορούν νά λειτουργούν τήν ίδια στιγμή. Τό σύστημα φέρει ένα μοχλό πού άναλογο τής θέσεώς του θέτει σε λειτουργία τό άριστερό, τό δεξιό ή και τά δύο τμήματα. Κατά συνέβαλβιδες άποστραγγιγένης τού νερού.

Σάν κανόνας μόνο ένα τμήμα θά πρέπει νά λειταυργεί συνεχώς, έτσι ώστε τό δεύτερο μπορεί νά τεθεί σε λειτουργία σε κατάσταση άναγκης. Αν ο μοχλός τού συστήματος τοποθετηθεί πρός τά πάνω τότε τό σύστημα μπλοκάρεται και ή μηχανή δέν μπορεί νά λειτουργήσει. Κατά τήν λειτουργία ή πίεση φαίνεται στό ένδεικτικό δργανο πού βρίσκεται άκριβώς από έπάνω από τόν μηχανισμό. Ότον ή πίεση ρυθμιστεί τότε παραμένει σταθερή καθ' όσον ή πίεση τού άέρος από τόν δεροθάλαμο είναι μεγαλύτερη από 7 bar. Επίσης οι δύο βαλβίδες πίεσης φέρουν ρυθμιστικούς κοχλίες, οι δύοι πρέπει νά ρυθμίζονται έτσι ώστε τό άριστερό τμήμα νά έχει πίεση σε 7.5 bar, ένω τό δεξιό τμήμα πίεση σε 7.5 bar.

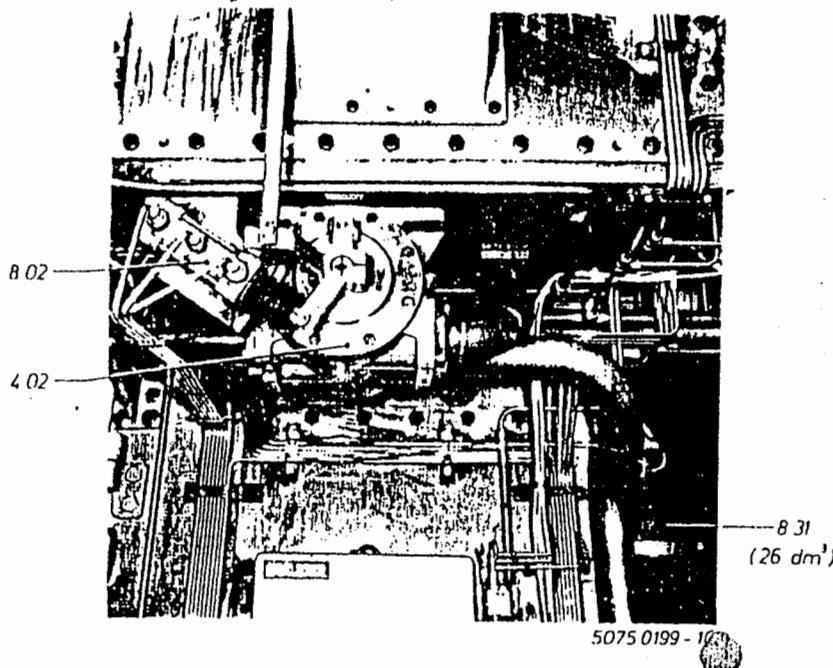
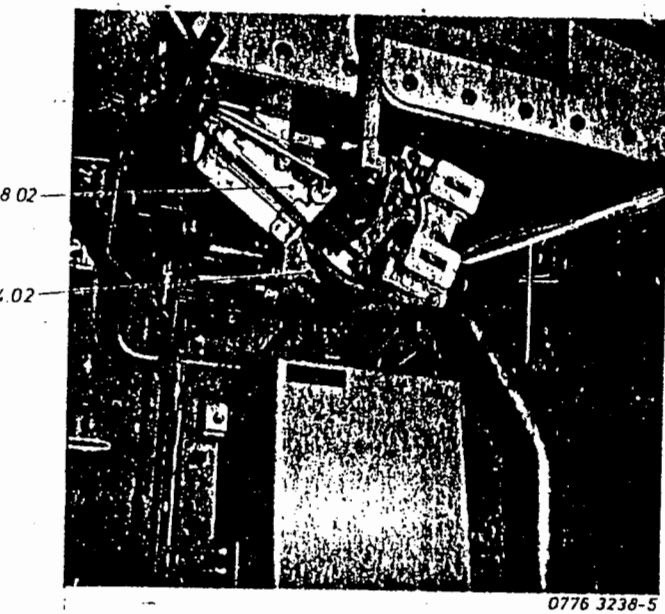




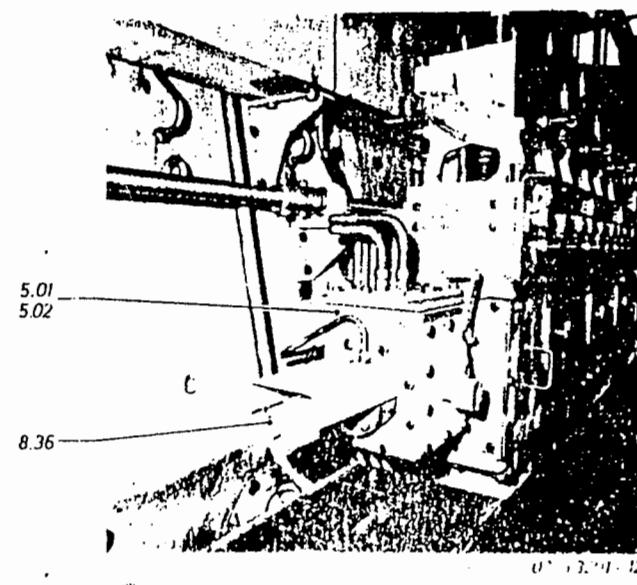
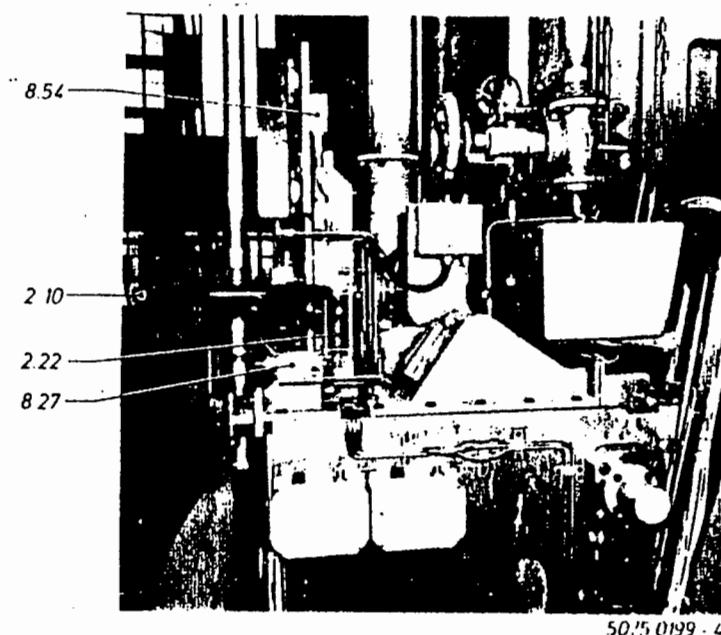
RND 90M

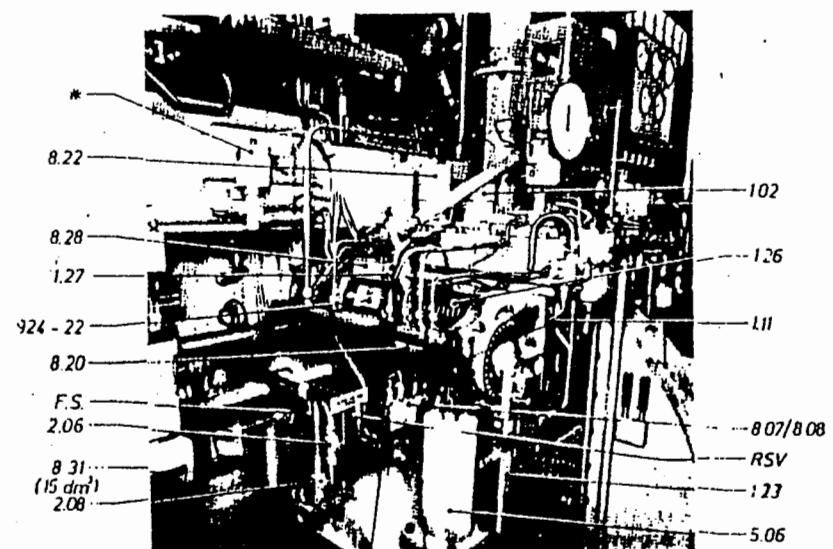
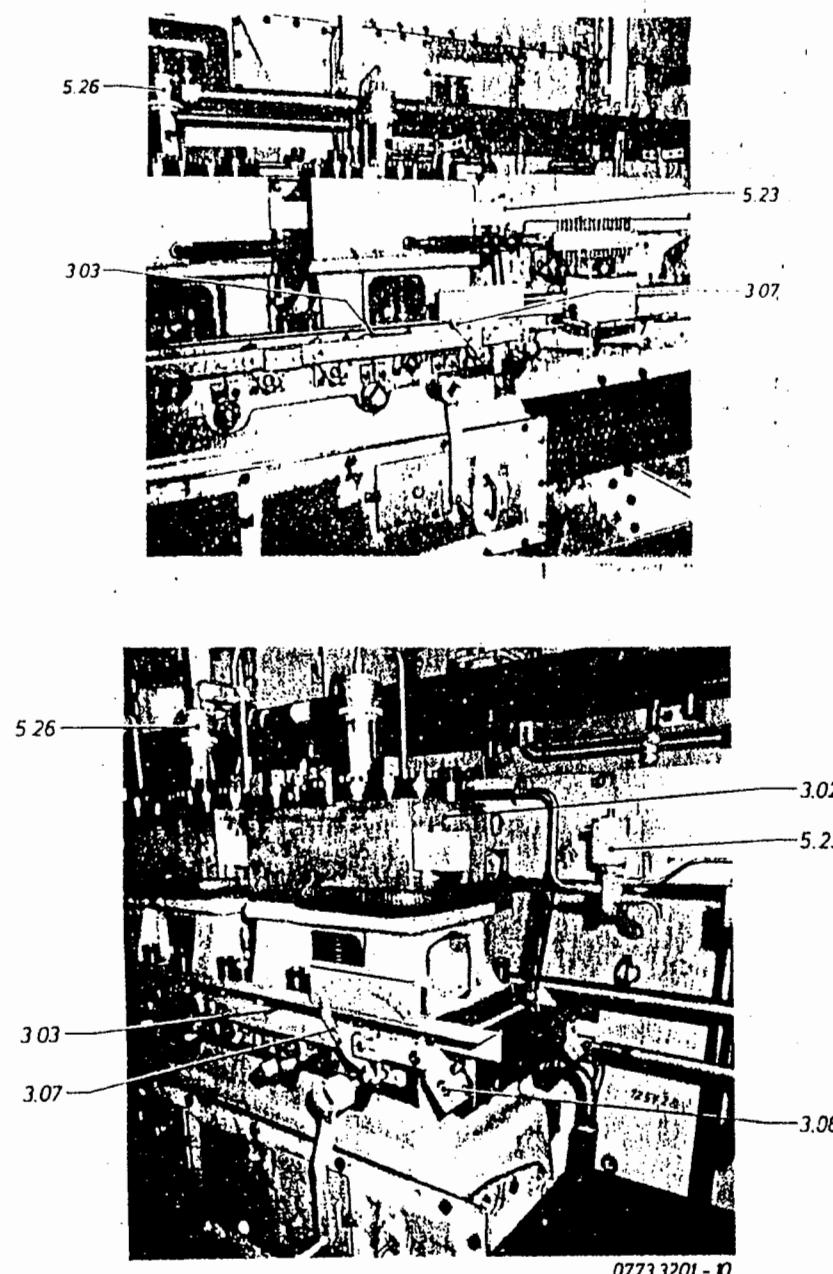


ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΑΥΤΟΜΑΤΙΣΜΩΝ



ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER





6.8.1.3' Επεξηγήσεις Εικ. 1

- 8.01 Μηχανισμός έλεγχου μείωσης της πίεσης στο σύριγγο
- EK Μηχανισμός έλεγχου μείωσης της πίεσης στο σύριγγο
- 2.09 Βαλβίδα ζυμπλοκής του αφονδύλου
- 8.25 Διακόπτης για την τοποθέτηση -ΕΝΤΟΣ- ΕΚΤΟΣ+ του αφονδύλου

6.8.1.4' Επεξηγήσεις Εικ. 2

- 5.26 Αυτόματος μηχανισμός διακοπής της άντλιας καυσίμου
- 5.23 Σωληνοειδής βαλβίδα για τον μηχανισμό λιπαροπής άντλιας καυσίμου

6.8.1.5' Επεξηγήσεις Εικ. 3

- 8.22 Μήτρηση στροφών
- 8.18 Βαλβίδα έλεγχου στροφών ζνορχής
- 8.31 II Αρροθάλαιμος
- 1.02 Μηχανισμός για τη λειτουργία του αυτοματοποιητού υπερτάχυνσης
- 1.26 Περιστροφικό έλαστήριο
- 1.23 Δείκτης καυσίμου για λειτουργία σε κατάσταση άνδυκης χωρίς δονούμενο

- 1.11 Μοχλός διακοπής
2.06 Βαλβίδα άποστράγγιξης
2.08 Βαλβίδα άποστράγγιξης γιά την βαλβίδα δέρος ζναρέζ
5.06 Αύτόματος κινητήρας διακοπής

6.8.1.6' Επεξηγήσεις Εικ. 4

- 1.23 Δείκτης καυσίμου γιά λειτουργία ατ κάτισμα άνδρας χωρίς γανέγνα
1.24 Ρυθμιστής woadward PGA 58
2.21 Δείκτης πίεσης δέρος ζναρέζ
2.22 Βοηθητική έκκινηση γιά τόν ρυθμιστή
4.07 Χειροκίνητος έλεγχος γιά την βαλβίδα έλιγχου άναστροφής
4.08 Δείκτης
5.06 Έξυπηρετικάς κινητήρας διακοπής
5.25 Χειροκίνητος διακόπινης διακοπής

6.8.1.7' Επεξηγήσεις Εικ. 5

- 1.11 Βραχίονας διακοπής
1.02 Μηχανισμός διακοπής
1.26 Έκατσηριο περιστροφικό
1.27 Βραχίωνας έπαναλειτουργίας
1.25 Χειροκίνητος ζναρέζ λειτουργίας ατ κατόσταση άνδρας χωρίς άλτρα έλιγχου
1.23 Στάθμη καυσίμου γιά λειτουργία ατ κάτισμα άνδρας χωρίς γανέγνα
2.06 Βαλβίδα άποστράγγιξης
2.08 Βαλβίδα άποστράγγιξης γιά την βαλβίδα δέρος ζναρέζ
5.06 Έξυπηρετικάς κινητήρας διακοπής
8.20 Μεταφορέας γιά την ζνδείξη τού φορτίου
8.22 Μετρητής στροφών
8.28 Διακόπτης έλιγχου τού ζνδιόμεσου δέρνα.

6.8.1.8' Επεξηγήσεις Εικ. 6

- 1.03 Μετρητής ταχύτητας και μετρητής στροφών
1.07 Κοχλίος γιά τόν ρύθμιση τής μεγίστης δέλλεξισης διαφυγής καυσίμου
1.24 Ρυθμιστής woadward PGA 58
2.21 Δείκτης πίεσης δέρος ζναρέζ έλιγχου
4.07 Χειροκίνητος έλεγχος γιά την βαλβίδα άναστροφής
4.08 Δείκτης θίσης έξυπηρετικού κινητήρα
5.25 Διακόπτης διακοπής
5.30 Κοινό ζναρέζ γιά κατόσταση άνδρας και κοινό άναστροφής γιά τόν μηχανισμό διακοπής
8.18 Βαλβίδα δέρος ζναρέζ έλιγχου
8.27 Διακόπτης γιά την αυτόματη βαλβίδα διακοπής τού δέρος ζναρέζ
8.29 Κύριο βαλβίδα έμπλοκης γιά τόν άλτρη έλιγχου

6.8.1.9' Επεξηγήσεις Εικ. 7

- 4.02 Βαλβίδα έλιγχου άναστροφής
8.02 Κύλινδρος τριών θίσεων γιά την βαλβίδα άναστροφής

6.8.2' Επεξηγήσεις Εικ. 8

- 2.10 Χειροκίνητη στρόφυγγα γιά την διακοπή τού δέρος ζναρέζ
8.27 Διακόπτης γιά την βαλβίδα διακοπής δέρος ζναρέζ
8.64 Ρυθμιστής πίεσης έλαιου τών τριβών ζυγώματος

6.8.2.1' Επεξηγήσεις Εικ. 9

- 8.02 Κύλινδρος τριών θίσεων γιά την βαλβίδα άναστροφής
4.02 Βαλβίδα έλιγχου άναστροφής

6.8.2.2' Επεξηγήσεις Εικ. 10

- 8.02 Κύλινδρος τριών θίσεων γιά την βαλβίδα άναστροφής
4.02 Βαλβίδα έλιγχου άναστροφής
8.31 Θόλαμος δέρος έλιγχου

6.8.2.3' Επεξηγήσεις Εικ. 11

- 2.10 Χειροκίνητος στρόφυγγο γιά την διακοπή τού δέρος ζναρέζ
2.22 Βοηθητικό ζναρέζ τού γανέγνα
8.54 Ρυθμιστής πίεσης έλαιου τών τριβών ζυγώματος
8.27 Διακόπτης γιά την βαλβίδα διακοπής δέρος ζναρέζ

6.8.2.4' Επεξηγήσεις Εικ. 12

- 5.01 Ασφαλιστικός μηχανισμός λειτουργίας (ΠΡΟΣΩ-ΟΠΙΣΘΕΝ)
5.02 Ζεύγος γιά τόν διαφαλιστικό μηχανισμό²
8.36 Μηχανισμός γιά τόν δείκτη στροφών

6.8.2.5' Επεξηγήσεις Εικ. 13

- 5.26 Μηχανισμός διακοπής τής άντλίας κουτσίου
5.23 Σωληνοειδής βαλβίδα γιά τόν μηχανισμό διακοπής τής άντλιας καυσίμου
3.07 Δείκτης φορτίου
3.03 Έλατηρια διαρροών καυσίμου

6.8.2.6' Επεξηγήσεις Εικ. 14

- 3.02 Άντλια έχχωσης καυσίμου
 3.03 Έλαστηρια διυρώδων κηνωσίου
 3.07 Δίκτης φορτίου
 3.08 Ένδιάμεσας δύναμας [για διέγραφο διαρρώμων καυσίμου]
 5.23 Συληναειδής βαλβίδα γιά τόν μηχανισμό διακοπής της άντλιας καυσίμου
 5.26 Μηχανισμός διακοπής της άντλιας καυσίμου

6.8.2.7' Επεξηγήσεις Εικ. 15

- 1.02 Μετρητής ταχύτητας γιά τόν μηχανισμό ύπερτρόχωνης
 1.11 Βραχίωνας διακοπής
 1.23 Σιάθημη έλλιγου καυσίμου γιά λειταυργία χωρίς δονετον
 1.27 Βραχίωνας ζηνοναλειτουργίας
 1.28 Έλαστηριο
 2.06 Βαλβίδα διοστράγγιξης
 2.08 Βαλβίδα διοστράγγιξης γιά τήν βαλβίδα έναρξης δέρρος
 5.06 Έξυπηρετικός κινητήρας διακοπής
 8.07 Βαλβίδα έμπλοκης γιά τόν διαφόρεια της διαστροφής [λειτουργία χωρίς δέρρα λέμψης]
 8.08 Ααφαλιστική βαλβίδα γιά πρόσθετη πίεση έλαιου λίπανσης
 8.20 Μεταφορτάς γιά τόν δεκτή φορτίου
 8.22 Μηχανισμός μετρητή στραφών
 8.28 Διακόπης έλλιγου
 8.31 Φίδλες άτρος έλλιγου
 F.S. Έξωτερη ποροχή

6.9 ΚΙΝΗΣΙΣ ΕΚΚΕΝΤΡΟΦΟΡΟΥ ΑΞΩΝΟΣ Σχήματα I/6.9 - 6.9a

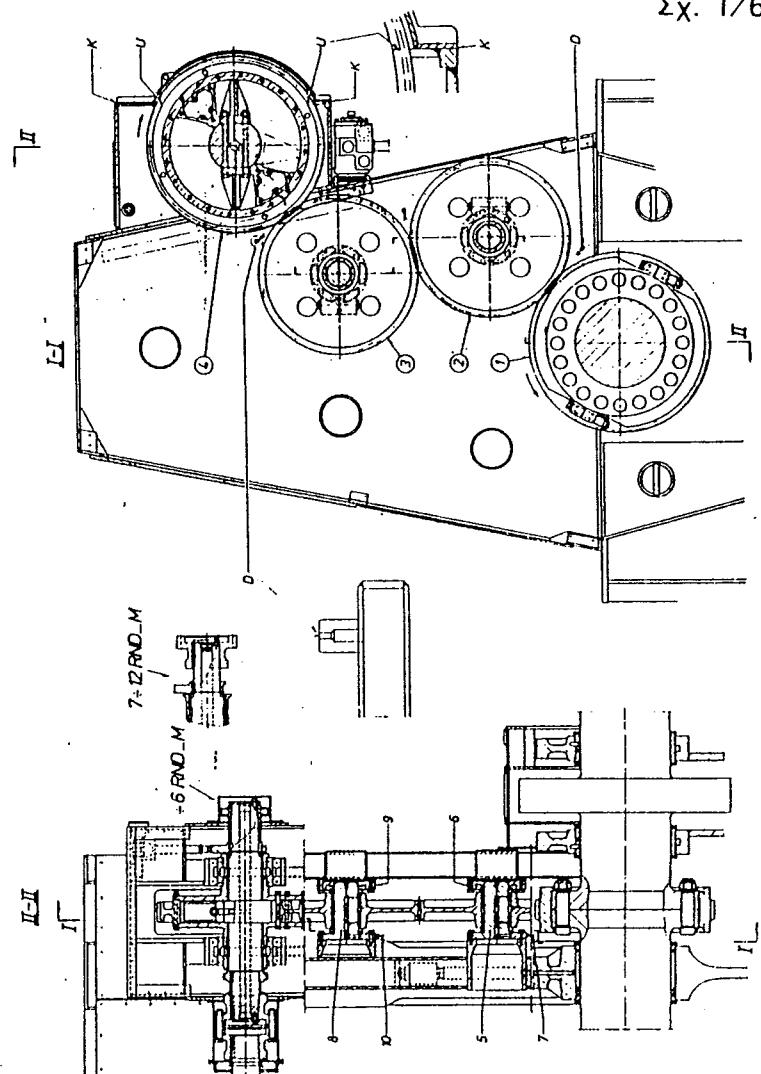
Η κίνηση τού έκκεντροφόρου δέχνεται ή στό μέσον ή στό πλαϊνό άκρο τής μηχανής, έξαρτώμενη πάντα από τόν άριθμό τών κυλινδρων. Οπως γνωρίζουμε ή περιστροφή τού στραφαλοφόρου δέχνεται στόν έκκεντροφόρο με τήν βοήθεια τεσσάρων διακλαδωτών δόδοντων τροχών. Οι δύο ένδιάμεσοι τροχοί στηρίζονται στούς πείρους τών τριβέων, οι οποίοι κρατούνται στό ένα άκρο σέ δύο στήλες και στό άλλο διατηρούνται στή θέση τους με μασφιγκήρες (βλέπε I/6.9a).

Η άξωνική έλευθερία τών ένδιαμέσων τροχών ρυθμίζεται με τό νά ύποβάλλουμε σε μηχανική κατεργασία τόν έπιτόπιο δακτύλιο άνδλογα με τό άπαιτούμενο μέγεθος. Ο έκκεντροφόρος μπορεί νά στραφεί άναστροφικά κατά μία γωνία 90° με μία άντιστοιχία πάντοτε πρός τόν έξυπηρετικό κινητήρα άναστροφής. Τά δύο χαραγμένα σημεία στό έμπρόσθιο μέρος τού δόδοντωτού τροχού μάς βοηθούν νά ρυθμίσουμε τούς τροχούς και έν συνεχεία τής άντλιες έγχύσεως καυσίμου, (βλέπε σημείο Σχ. I/6.9). Οι τροχοί λιπανούνται από τό ούστημα χαμηλής πίεσης έλαιου. Αύτοι δέ οι ένχυτήρες μπορούν νά έχουν μασθούν και νά καθαριαθούν.

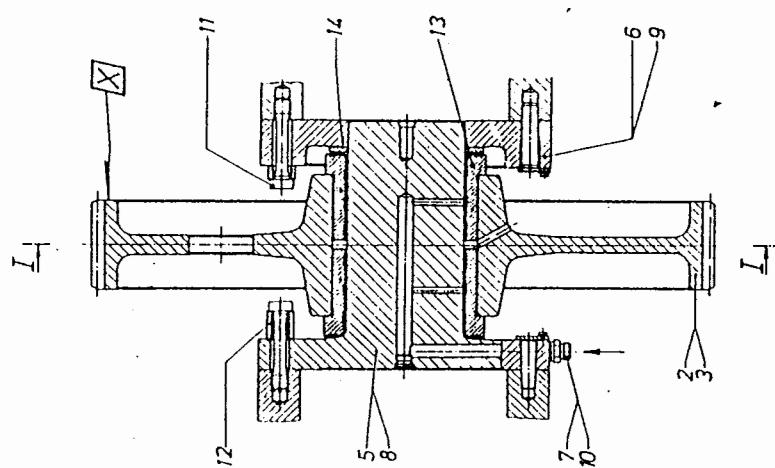
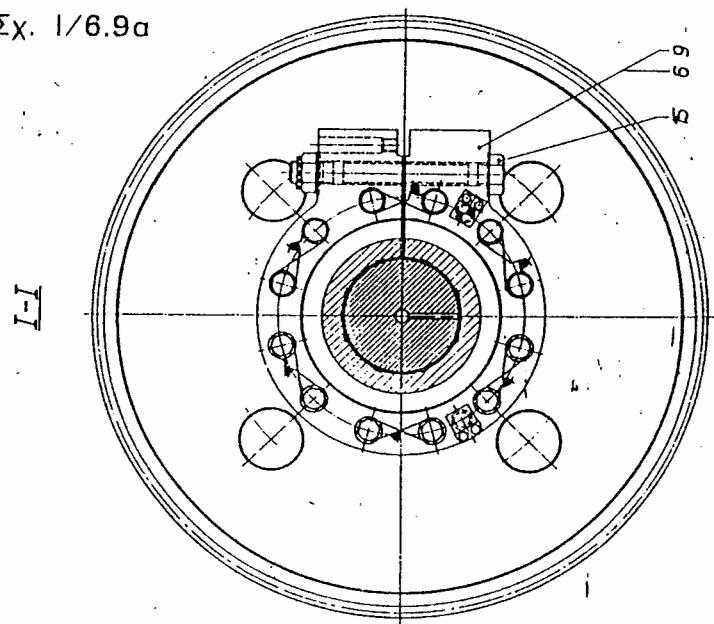
Όλοι οι δόδοντωτοι τροχοί μαρκάρονται κοι από τήν πλευρά τού κρίκου και από τό πίσω μέρος τής ιηχανής. Σε περίπτωση δέ πού έχαρμόσουμε τούς τροχούς, πρέπει νά

τούς τοποθετήσουμε πάλι άνάλογα με τά σημεία πού είναι χαραγμένα έπι αύτων. Έπιστησης οι μεσαίοι τροχοί ίδιαιτέρως μαρκάρονται με τήν ένδειξη «άνω τροχός» κάτω τροχός». Είναι δέ άναγκασιο νά γίνεται ή σωτή τοποθέτησης ούτων.

Σχ. I/6.9



Σχ. I/6.9α



6.9.1 Επεξηγήσεις Σχημάτων I/6.9 - 6.9α

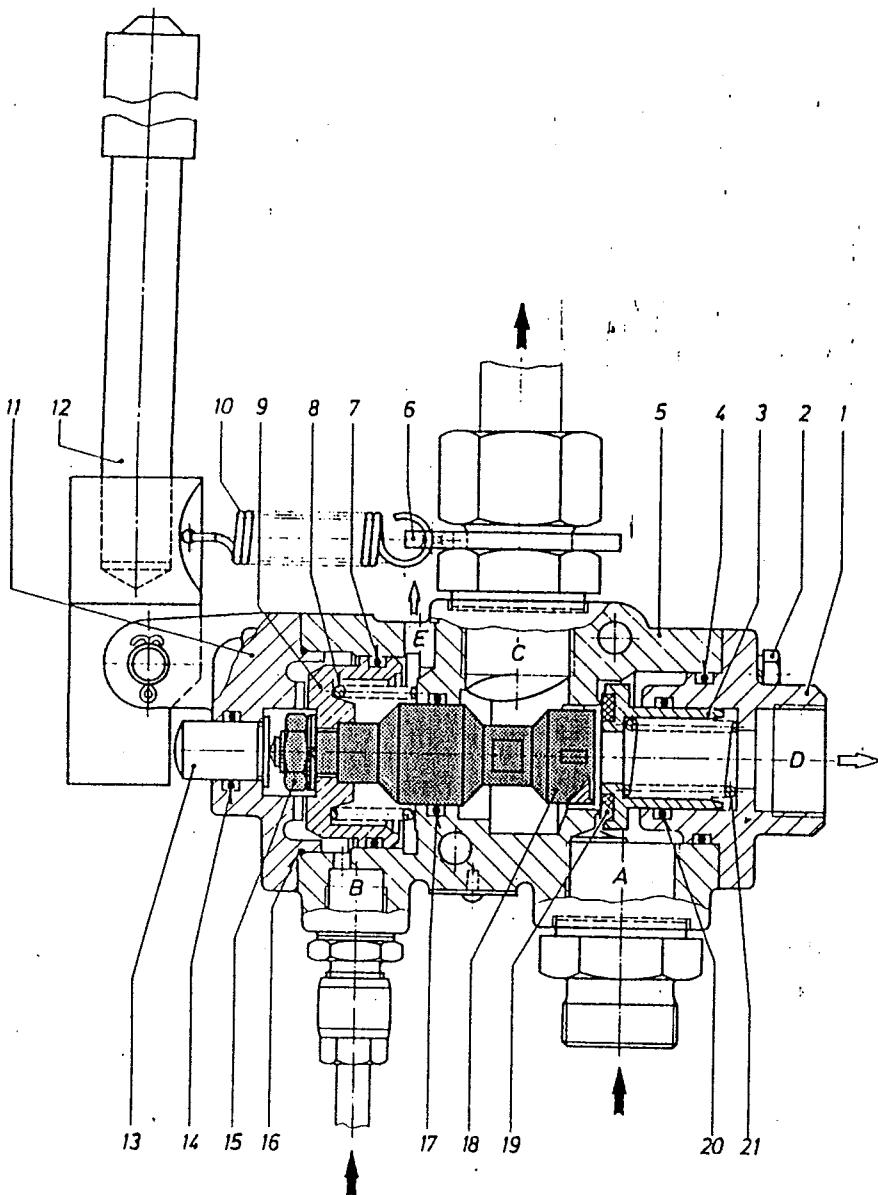
1. ΟΔΟΝΤΩΤΟ ΣΤΕΦΑΝΙ ΤΟΥ ΣΤΡΟΦΑΛΟΦΟΡΟΥ
2. ΚΑΤΩ ΜΕΣΑΙΟΣ ΟΔΟΝΤΩΤΟΣ ΤΡΟΧΟΣ
3. ΑΝΩ ΜΕΣΑΙΟΣ ΟΔΟΝΤΩΤΟΣ ΤΡΟΧΟΣ
4. ΟΔΟΝΤΩΤΟ ΣΤΕΦΑΝΙ ΣΤΟΝ ΕΚΚΕΝΤΡΟΦΟΡΟ
5. ΠΕΙΡΟΣ ΤΡΙΒΕΩΣ ΓΙΑ ΤΟΝ ΚΑΤΩ ΜΕΣΑΙΟ ΟΔΟΝΤΩΤΟ ΤΡΟΧΟ
6. ΦΛΑΝΤΖΑ ΣΥΣΦΙΓΞΕΩΣ ΓΙΑ ΤΟΝ ΚΑΤΩ ΠΕΙΡΟ
7. ΕΙΣΑΓΩΓΗ ΕΛΑΙΟΥ
8. ΠΕΙΡΟΣ ΤΡΙΒΕΩΣ ΓΙΑ ΤΟΝ ΑΝΩ ΜΕΣΑΙΟ ΤΡΟΧΟ
9. ΦΛΑΝΤΖΑ ΣΥΣΦΙΓΞΕΩΣ ΓΙΑ ΤΟΝ ΑΝΩ ΠΕΙΡΟ
10. ΕΙΣΑΓΩΓΗ ΕΛΑΙΟΥ
11. ΚΟΧΛΙΑΣ ΣΤΗΡΙΞΕΩΣ
12. ΕΛΑΣΜΑ
13. ΠΑΡΕΜΒΥΣΜΑ
14. ΕΠΙΤΟΠΙΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
15. ΚΟΧΛΙΑΣ ΣΥΣΦΙΓΞΕΩΣ
- X. ΣΗΜΕΙΑ ΕΝΔΕΙΞΕΩΣ ΑΠΟ ΤΗΝ ΠΛΕΥΡΑ ΤΟΥ ΣΦΟΝΔΥΛΟΥ

6.9.2 Βαλβίδα έλεγχου άέρος έναρξεως Σχήμα I/6.9.2

Η βαλβίδα έλεγχου άέρος έναρξης τοποθετείται κοντά από έξυπηρετικό κινητήρα άναστροφής. Κάτια όπό κανονικές συνθήκες λειτουργίας, διηλασδή δύναν ή μηχανική έλεγχεται αυτομάτως, λειτουργεί όπό τον άέρα του συστήματος έλεγχου.

Όταν αύτή ή βαλβίδα κλείσει προστατεύει τον άέρα έναρξης όπό το νά διαφύγει και νά φτάσει στήν αύτόματο βαλβίδα διακοπής άέρος έναρξης. Κατά την λειτουργία ύπό κανονικές συνθήκες ή βαλβίδα διακοπής άέρος έναρξης είναι άνοικτή. Μόνο σε κατάσταση άνάγκης ή βαλβίδα έλεγχου άέρος έπιτρέπει απόν άέρα νά περάσει πρός τήν αύτόματο βαλβίδα διακοπής άέρος έναρξης.

Σχ. I/6.9.2



6.9.2.1 Επεξηγήσεις Σχήματος I/6.9.2

1. ΟΔΗΓΟΣ ΒΑΛΒΙΔΑΣ
 2. ΚΟΧΙΑΣ
 3. ΒΑΛΒΙΔΑ
 4. ΣΤΕΓΑΝΟΠΟΙΗΤΙΚΟ ΕΛΑΤΗΡΙΟ
 5. ΠΕΡΙΒΑΛΙΜΑ ΒΑΛΒΙΔΟΣ
 6. ΚΟΧΙΑΣ ΜΕ ΑΝΟΙΓΜΑ
 7. ΕΛΑΤΗΡΙΟ
 8. ΕΛΑΤΗΡΙΟ
 9. ΑΥΤΟΜΑΤΟ ΕΜΒΟΛΟ
 10. ΕΛΑΤΗΡΙΟ ΣΥΣΦΙΞΕΩΣ
 11. ΚΑΛΥΜΑ
 12. ΜΟΧΛΟΣ
 13. ΠΕΙΡΟΣ
 14. ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
 15. ΠΕΡΙΚΟΧΛΙΟ
 16. ΣΤΕΓΑΝΟΠΟΙΗΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
 17. ΣΤΕΓΑΝΟΠΟΙΗΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
 18. ΕΜΒΟΛΟ ΜΕ ΜΗΧΑΝΙΚΗ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑ
 19. ΛΙΠΑΝΣΗ ΓΙΑ ΤΗ ΒΑΣΗ ΤΗΣ ΒΑΛΒΙΔΟΣ
 20. ΣΤΕΓΑΝΟΠΟΙΗΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
 21. ΕΛΑΤΗΡΙΟ
- A. ΓΡΑΜΜΗ ΤΡΟΦΟΔΟΤΗΣΗΣ ΑΕΡΟΣ ΕΝΑΡΞΗΣ
B. ΓΡΑΜΜΗ ΤΡΟΦΟΔΟΤΗΣΕΩΣ ΑΕΡΟΣ ΕΛΕΓΧΟΥ
C. ΠΡΟ ΤΟΝ ΔΙΑΝΕΜΗΤΗ ΑΕΡΟΣ ΕΝΑΡΞΗΣ
D. ΚΑΤΑΘΛΙΨΗ ΑΕΡΟΣ ΠΡΟ ΤΟΝ ΧΩΡΟ C
E. ΑΝΟΙΓΜΑ

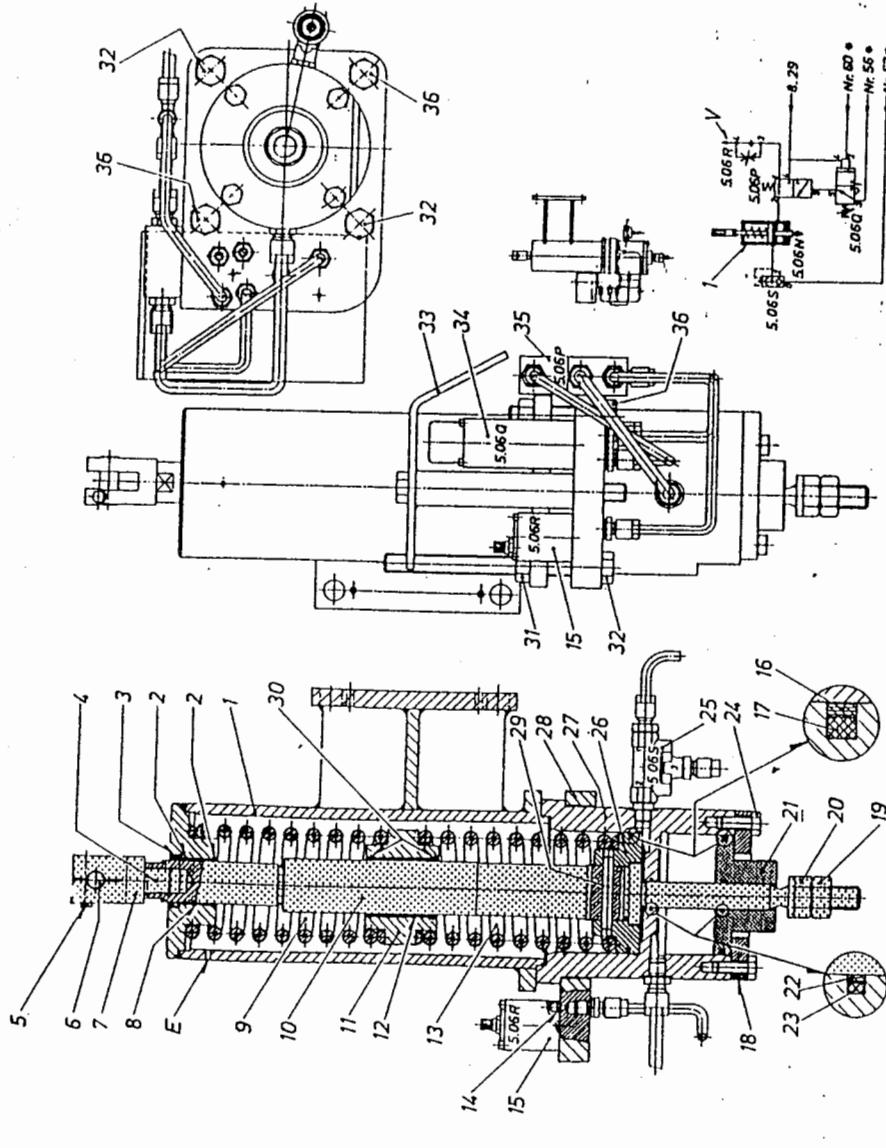
6.10 ΕΞΥΠΗΡΕΤΙΚΟΣ ΚΙΝΗΤΗΡΑΣ - ΔΙΑΚΟΠΗΣ Σχήματα I/6.10 εικ. 5.06

Ο έξυπηρετικός κινητήρας διακοπής (Shutdown servomotor) 5.06 έχει σάν ακοπό του νά διακόπτει τήν λειτουργία των άντλιων ένχύσεως καυσίμου, όνειρτρητα όπό την θέση τού ρυθμιστού ταχύτητος. Κάτω από κανονική κατάσταση λειτουργίας, ο έξυπηρετικός κινητήρας διακοπής τροφοδοτείται με δέρα έλεγχου (μέ πίεση 7 bar). Έπισης ο κινητήρας είναι κοστά τέτοιο τρόπο σχεδιασμένος ουτως ώστε δχι μόνον νά διακόπτει τήν λειτουργία της μηχανής, άλλα καί έπισης νά προλαμβάνει βίαια άναφλεξη κατά τήν έναρξη της μηχανής. Δηλαδή λειτουργεί καί σάν έλεγκτής της παροχής τού καυσίμου. Ας έξηγησουμε πώς λειτουργεί αύτό τό τμήμα τού κινητήρα όπά τό σχεδ. I/6.7 ή

Όταν πιέσουμε τό κομβό έναρξης 8.15, δέρας έλεγχου φθάνει στήν βιαλίδια έναρξης δέρος 8.18 καί τήν ίδια στιγμή περνεί διά μέσου της by-pass βιαλίδιδας 5.06α καί προκαλεί τό άνοιγμα της βιαλίδιδας 5.06P. Αύτό έχει σάν άποτέλεσμα νά υπάρχει μία όπ' εύθειας σύνδεση μεταξύ του μηχανισμού έναρξης καυσίμου 5.06N καί τής κύριας βιαλίδιας έμπλοκης γιά τόν δέρα 8.2a.

Τήν ίδια λοιπόν στιγμή πουύ συμβαίνουν αύτά ή μηχανή άρχιζει νά στρέφεται μέ τήν βοήθεια τού δέρος έναρξης καί έποιενως παρουσιάζεται άναφλεξη στούς κυλινδρούς όπότε μπορούμε νά έλευθερώσουμε τό κομβό έναρξης 8.15 πού θά έχει σάν άποτέλεσμα στό νά ξεσερωθεί ή σωλήνα μεταξύ της βιαλίδιδας 5.06N καί των βιαλίδων 5.06P καί P. Έδω πρέπει νά σημειωθεί δτι ή πιο πάνω έπεξηγησης ισχύει μόνον γιά έναρξη της μηχανής κάτω από κανονικές καταστάσεις.

Σχ. 1/6.10

6.10.1^ο Ελεγχος λειτουργίας τοῦ έξυπηρετικοῦ κινητήρα διακοπῆς

- Κλείσε τήν κύρια αύτόματη βαλβίδα έναρξης δέρος 2.03.
- Σύνδεσε τόν κρίκο (συσκευή στρέψιμης) (ή βαλβίδα 2.09 πρέπει νά είναι κλειστή).
- Ελεγχε τήν πίεση δέρος καὶ πίεση έλαιου έλεγχου.

Κατόπιν θέσε τόν μοχλό 8.43 στήν θέση «ΠΡΟΣΩ».

α - Στρέψε μὲ τή συσκευή στρέψιμης τή μηχανή καὶ πίεσε τό κομβίο 8.16 γιά (emergency stop). Τότε ὁ κινητήρας διακοπῆς 5.06 πρέπει νά μετακινηθεί στή θέση «STOP».

β - Θέσε τόν μοχλό 8.42 στή θέση «STOP».

‘Ο δείκτης φόρτισης γιά τής άντλιες καυσίμου πρέπει νά παραμένει στή θέση «0».

γ - Θέσε τόν μοχλό 8.42 στή θέση «ΑΝΑΠΟΔΑ» καὶ στρέψε τή μηχανή μὲ τήν συσκευή στρέψιμης ἐν συνέχεια πίεσε τό κομβίο 8.16. Τότε ὁ κινητήρας διακοπῆς 5.06 πρέπει νά μετακινηθεί στή θέση «STOP».

6.10.1.2^ο Επεξηγήσεις Σχήματος 1/6.10

1. ΚΕΛΥΦΟΙ
2. ΙΣΑΘΕΡΟΙ ΔΑΚΤΥΛΙΟΙ
3. ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ ΑΠΟΣΣΙΣΗΣ
4. ΚΟΝΙΚΟΙ ΠΕΙΡΟΙ
5. ΚΟΧΛΙΑΣ ΜΕ ΣΥΝΔΕΤΙΚΟ ΕΛΑΣΜΑ
6. ΠΕΙΡΟΙ
7. ΚΕΦΑΛΗ
8. ΠΛΑΣΤΙΚΟ ΠΑΡΕΜΒΥΣΜΑ
9. ΕΛΑΤΗΡΙΟ
10. ΒΑΚΤΡΟ ΕΜΒΟΛΟΥ
11. ΟΔΗΓΟΣ
12. ΠΛΑΣΤΙΚΟ ΠΑΡΕΜΒΥΣΜΑ
13. ΕΛΑΤΗΡΙΟ
14. ΔΑΚΤΥΛΙΟΙ
15. 3/2 ΗΛΛΙΩΔΑ
16. ΕΛΑΤΗΡΙΟ ΛΙΠΑΝΣΙΣ ΕΜΒΟΛΟΥ
17. —/—
18. ΦΛΑΝΤΖΑ
19. ΠΕΡΙΚΟΧΛΙΟ
20. ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ ΠΕΡΙΚΟΧΛΙΟΥ
21. ΕΜΒΟΛΟ
22. ΕΛΑΤΗΡΙΟ ΛΙΠΑΝΣΗΣ ΒΑΚΤΡΟΥ
- 23.
24. ΚΟΧΛΙΑΣ
25. ΗΛΛΙΩΔΑ ΕΞΑΕΡΩΣΗΣ
26. ΕΜΒΟΛΟ
27. ΚΥΛΙΝΔΡΟΙ
28. ΦΛΑΝΤΖΑ
29. ΠΕΙΡΟΙ
30. ΔΑΚΤΥΛΙΟΙ ΣΥΓΚΡΑΤΗΣΗΣ
31. ΠΕΡΙΚΟΧΛΙΟ
32. ΚΟΧΛΙΑΣ
33. ΚΑΛΥΜΑ
34. ΗΛΛΙΩΔΑ ΔΙΔΔΡΟΜΗΣ 3/2
35. ΗΛΛΙΩΔΑ ΔΙΔΔΡΟΜΗΣ 3/2
36. ΜΙΚΡΟΣ ΚΟΧΛΙΑΣ
- Η. ΜΟΧΛΟΣ
- Ε. ΟΠΗ ΕΞΑΕΡΩΣΗΣ

6.11 ΗΛΕΚΤΡΙΚΟΣ ΜΗΧΑΝΙΣΜΟΣ ΔΙΑΚΟΠΗΣ Σχέδιο 1/6.1 είκ. 8.05

Η πίεση που παρέχεται στους κυλίνδρους και στα έμβολα γιά τα σύστημα ψύξης, καθώς και ή πίεση του έλαιου των τριβέων, έλεγχεται αυτόματα άπό ένα διακόπτη πίεσης. Εάν κάποια όποια αυτές τις πιέσεις πέσει κάτω άπό τα έπιπτεπτά δρια, θα έχουμε μία ένεργοποίηση του μηχανισμού διακοπής καυσίμου 5.28 ο οποίος καλ θά διακόψει την παροχή του καυσίμου. Εάν στή συνέχεια πέσουμε τό κομβίσιο έναρξης 8.17 τό οποίο είναι γιά (emergency run) τότε η μηχανή θα λειτουργήσει γιά ένα μικρό χρονικό διάστημα και στή συνέχεια ο μηχανισμός παρακολούθησης θα διακόψει την παροχή καυσίμου προστατεύοντας τήν μηχανή άπό βλάβη. Εάν η λειτουργία της μηχανής διακοπεί κατ' αύτό τον τρόπο τότε πρέπει νά γίνει ζελεγχος γιά νά βρεθεί ή αιτία τής πτώσης τής πίεσης καλ νά έπαναρθωθεί.

Οι πιό κάτω τιμές δίδονται γιά πιέσεις του ηλεκτρικού μηχανισμού διακοπής.

κανονική πίεση κλείσιμο διακόπτη

έλαιο τριβέων	1.5 - 2.5 bar	1.2 bar
νερό ψύξης κυλίνδρων RND 68/76M	3.0 - 4.0 bar	2.0 bar
RND 90M	3.5 - 4.5 bar	2.5 bar
νερό ψύξης έμβολων	3.5 - 4.5 bar	2.5 bar

Όπως ξίδομε λοιπόν δν υπάρχει πτώση πίεσης θα λειτουργήσει ο ηλεκτρικός μηχανισμός διακοπής και μία περαιτέρω λειτουργία μπορεί νά γίνει πιέζοντας τό κομβίσιο 8.17. Άλλα αύτό πρέπει νά γίνει μόνο σέ έξαιρετικές πράγματι άναγκαιες συνθήκες άναγκης και μόνο γιά μικρό χρονικά διάστημα.

6.11.1 Test λειτουργίας γιά τούς διακόπτες πίεσης

Οι διακόπτες πίεσης γιά τό νερό και έλαιο πρέπει νά έλεγχονται στής 3.000 ώρες λειτουργίας περίπου ώς άκαλαύθως;

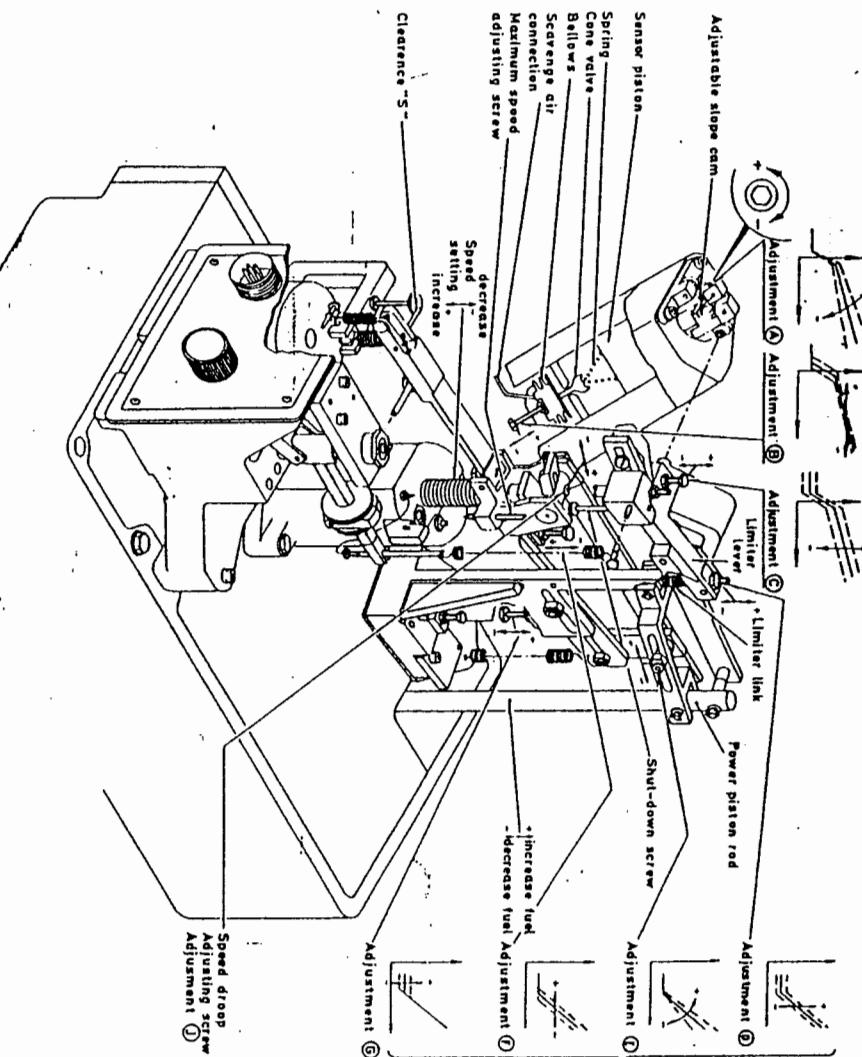
Κατ' άρχην η μηχανή δέν είναι άπαραίτητο νά λειτουργεί, άλλα οι άντλιες λίπανσης έλαιου και ψύξης κυλίνδρων - έμβολων πρέπει νά λειτουργούν. Στή συνέχεια οι πιέσεις σύτων τών συστημάτων πρέπει νά ρυθμισθούν στής τιμής γιά κανονικές καταστάσεις λειτουργίας. Αφού λοιπόν ρυθμίσουμε αυτές τις πιέσεις, άρχιζουμε νά τής έλαττώνουμε με τήν μια μετά τήν άλλη κλείνοντας άργα τής ρυθμιστικές βαλβίδες πίεσης του ουσιτήματος. Κάνοντας δέ αύτή τήν κλίνηση οι διντίστοιχες πιέσεις πρέπει νά έλεγχονται άπό τά πιεσόμετρα γιά νά παρατηρήσουμε σέ πιά τιμή πίεσης ο ηλεκτρικός διακόπτης διακοπής λειτουργεί. Κάθε στιγμή δέ πού ένα κύκλωμα έχει έχετασθεί κατ' αύτό τον τρόπο πρέπει νά τό ρυθμίζουμε κατόπιν οτίνα κανονική του πίεση.

6.12 ΡΥΘΜΙΣΤΗΣ — WOODWARD PGA58 1/6.12

Η μηχανή είναι έφαδισμένη μέν ένα ρυθμιστή Woodward τύπου PGA58. Περισσότερη προσαρχή πρέπει νά δίδεται στήν κανονική λειτουργία του ρυθμιστή καθώς και στήν χρησιμοποίηση του κανονικού τύπου έλαιου μέν κανονικά χρονικά διαστήματα άλλαγής. Ρυθμίσεις ή έπισκευές στόν ρυθμιστή θα πρέπει νά γίνονται μόνο όποι ειδικά έκπαιδευμένα άτομα. Είναι δέ άπαραίτητο μέσα στά πλοϊο νά βρίσκεται ένας έπι πλέον ρυθμιστής γιά άντικοτάσσαση δτον χρειαστεί.

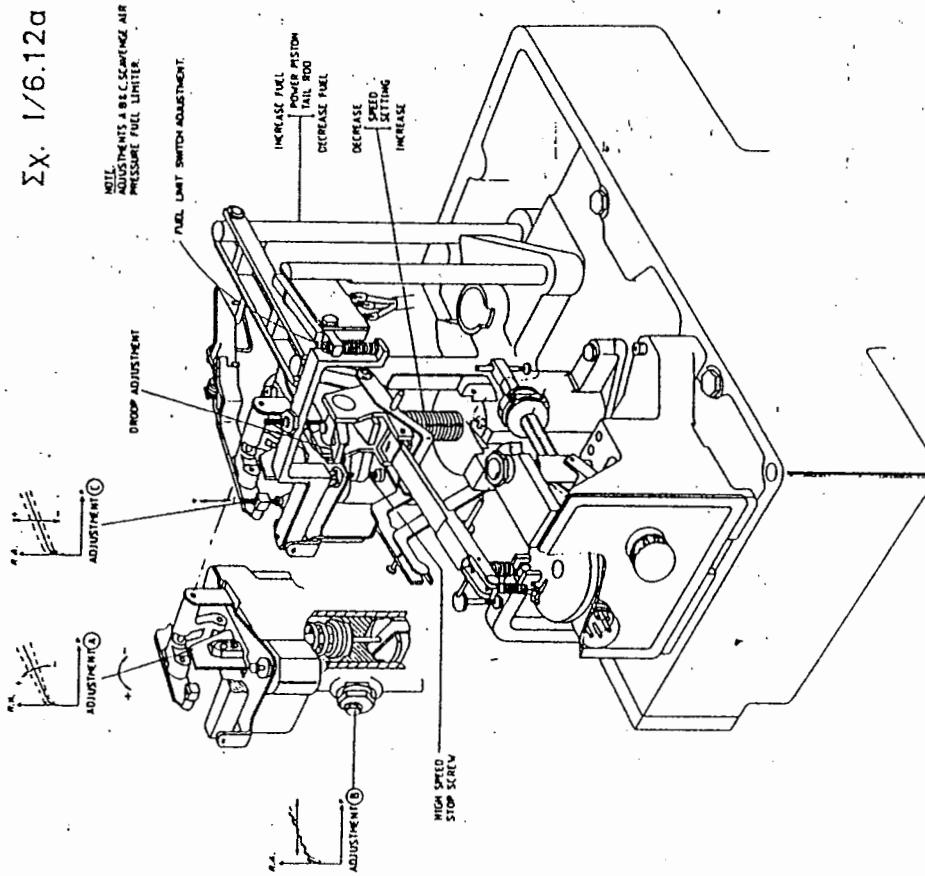
Γιά νά προστατέψουμε τόν άκριβη ρυθμιστή άπό τήν διάθριση, καλό είναι νά τόν

Manifold air pressure fuel limiter

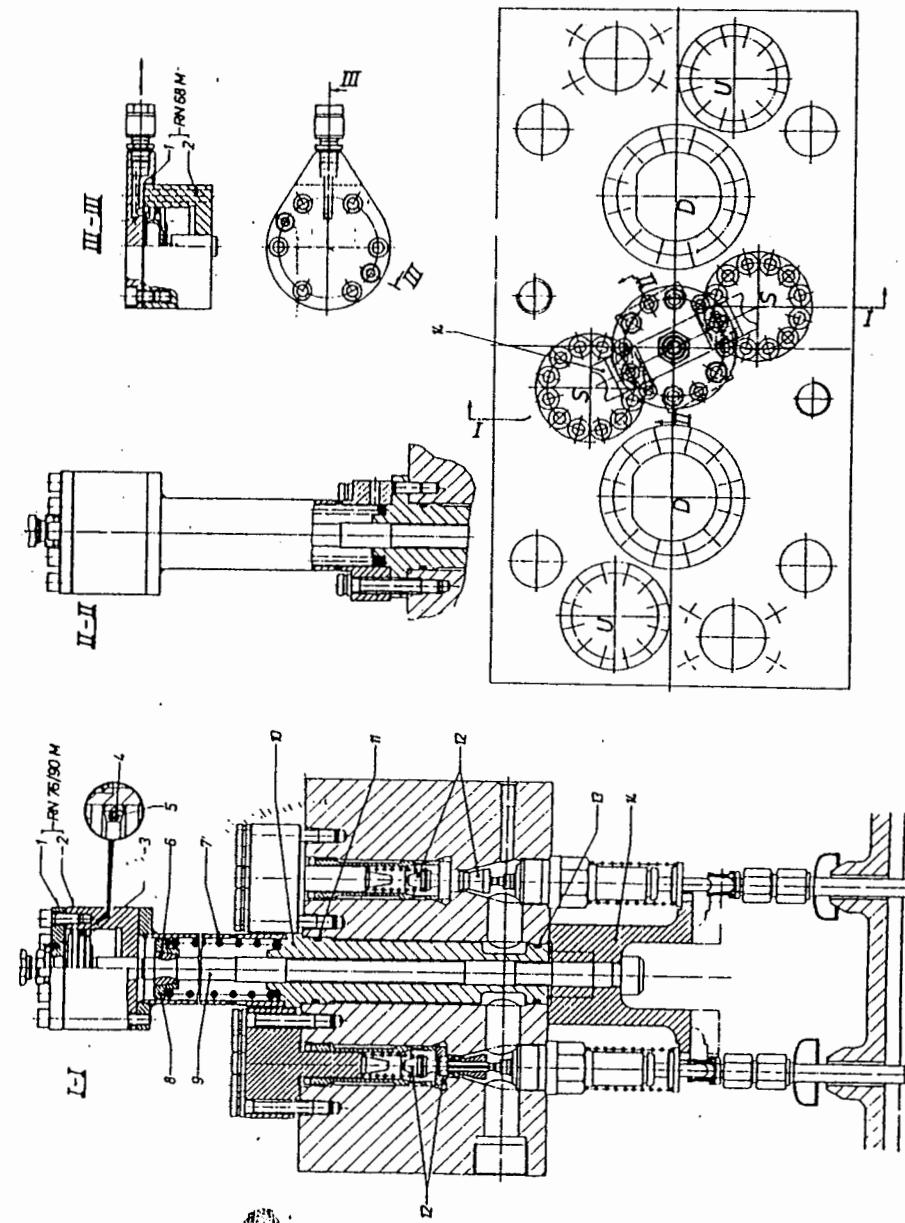


γεμίσουμε με έλαιο μέχρι τόν δείκτη έλασου και νά τόν τοποθετήσουμε σε δρόμια θέση. Εάν παρουσιαστεί κάποια βλάβη στόν ρυθμιστή και μία πιθανή αντικατάστασή του δεν είναι δυνατή, τότε ή μηχανή μπορεί νά λειτουργεί περιοδικώς κάτω από «emergency operation» — «λειτουργία σε κατάσταση άναγκης» χωρίς ρυθμιστή.

Σχ. I/6.12a



Σχ. I/6.13



6.13 ΑΥΤΟΜΑΤΟΣ ΜΗΧΑΝΙΣΜΟΣ ΔΙΑΚΟΠΗΣ ΥΠΕΡΤΑΧΥΝΣΗΣ Σχήμα 1/6.13, Σχέδιο 1/6.1

Έάν ή μηχανή παρουσιάσει κάποια υπερτάχυνοη ή όποια θά φέρει τήν μηχανή σε έπικινδυνά δριση, ή σωληνοειδής βαλβίδα 5.23 θά ενεργοποιηθεί και τότε ή πίεση του άρεος (7bar) πού χρησιμεύει για τὸν μηχανισμό διακοπῆς θά πέσει. Σάν αποτέλεσμα δὲ ούτις έχουμε ένα δυνογμα στης βαλβίδες 12 τῶν άντλιών τοῦ καυσίμου έτοις ώστε ή πιαροχή τοῦ καυσίμου διακόπτεται αύτομάτως, συγχρόνως δὲ ένα άκουστικό «πλαρμ» 5.28 ηχει. Άλλα δ μηχανισμός διακοπῆς λόγω υπερταχύνσεως τῆς μηχανῆς, ενεργοποιεῖται και ἀπό τὸν ήλεκτρικό μηχανισμό διακοπῆς 8.05, αφοῦ λόρει βέβαιο τὸ κατάλληλο σῆμα. Έπισης δ μηχανισμός διακοπῆς 5.26 πού βρίσκεται στὶς άντλιες καυσίμου, μεταξύ τῶν βαλβίδων άναρρόφησης, τροφοδοτεῖται μὲν ἀέρα πίεσης 7bar ἀπό τὴν μονάδα πίεσης δέρος 8.01. Ή ταχύτητα στὴν όποια δ μηχανισμός διακοπῆς υπερταχύνσης θά ενεργοποιηθεί, είναι περίπου τὸ 110% - 113% τῆς κανονικῆς ταχύτητας.

6.13.1 Επεξηγήσεις Σχήματος 1/6.13

1. ΚΑΛΥΜΜΑ
2. ΚΥΛΙΝΔΡΟΣ
3. ΕΜΒΟΛΟ
4. ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
5. ΕΛΑΤΗΡΙΟ
6. ΚΩΝΙΚΟΣ ΣΥΝΔΕΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
7. ΕΛΑΤΗΡΙΟ
8. ΕΛΑΣΜΑ ΕΛΑΤΗΡΙΟΥ
9. ΒΑΚΤΡΟ
10. ΠΑΡΕΜΒΥΣΜΑ
11. ΕΛΑΣΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
12. ΒΑΛΒΙΔΑ ΑΝΑΡΡΟΦΗΣΗΣ
13. ΕΛΑΣΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
14. ΖΥΓΟΣ
- D. ΒΑΛΒΙΔΑ ΚΑΤΑΘΛΙΨΗΣ
- U. ΒΑΛΒΙΔΑ
- S. ΒΑΛΒΙΔΑ ΑΝΑΡΡΟΦΗΣΗΣ

ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΕΒΔΟΜΟ

7.1 ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑ ΚΑΙ ΡΥΘΜΙΣΙΣ ΤΩΝ ΑΝΤΛΙΩΝ ΚΑΥΣΙΜΟΥ Σχήμα 1/7.1

Η άντλια καυσίμου έλεγχεται κατά τέτοιο τρόπον έτοις ώστε ή άρχη τῆς τροφοδοσίας μὲν καύσιμο νά παραμένει σταθερή άνεξάρτητα ἀπό τὸ φορτίο τῆς μηχανῆς ένω τό τέλος τῆς τροφοδοσίας έξαρταί ἀπό τὸ φορτίο τῆς μηχανῆς και μεταβάλλεται άνυψωντας τὴ βαλβίδα διασκορπισμοῦ. Όταν δ τροχίλος κίνησης, στρέφει, ή βαλβίδα διασκορπισμοῦ άνυψωνται περισσότερο ή λιγώτερο άναλόγως μὲ τὴν άντιστοιχη ρύθμιση τοῦ έκκεντρικοῦ ξίνονος.

Η διαδρομή άναρρόφησης τοῦ έμβολου ξεκινᾶ δταν ὃ τροχίλος άφήνει τὸν κύκλο περιστροφῆς τοῦ κνώδακος. Τότε ή βαλβίδα άναρρόφησης άνυψωνται μὲ τὸ ξινόλο καθώς και μὲ τὴν ύπαρχουσα πίεση στὸ χώρο άναρρόφησης.

Η διαδρομή πρὸς τὰ «άνω» τοῦ έμβολου, ξεκινᾶ δταν ὃ τροχίλος άφήσει τὸν βασικό κύκλο τοῦ κνώδακος καυσίμου. Έν τούτοις καθ' δσον ή βαλβίδα άναρρόφησης

δὲν είναι κλειστή, δὲν έχουμε κατάθλιψη τοῦ καυσίμου διότι ή πίεση τῆς άντλιας είναι άκομη μὲ έπαφή μὲ τὸν χώρο άναρρόφησης. Όταν ή βαλβίδα κλείσει τότε άρχιζει ή τροφοδοσία μὲ καύσιμο πρὸς τοὺς έγχυτῆρες τοῦ καυσίμου. Τὸ σημείο αὐτό είναι γνωστό σάν «πραγματική κατάθλιψη» (effective delivery) και δὲν πρέπει νά μεταβάλλεται παρά μόνον δταν είναι πράγματι άπαραίτητο.

Η διαδρομή μεταξύ τοῦ σημείου ἀπό δπου ὃ τροχίλος άφιήνει τὸν βασικό κύκλο τοῦ κνώδακος καυσίμου μέχρι τοῦ σημείου δπου άρχιζει ή πραγματική κατάθλιψις, δναμάζεται «άφορτος διαδρομή», (idle stroke).

Έδω, πρέπει νά σημειωθεί δτι ή βαλβίδα πίεσης τῆς κατάθλιψης δὲν έλεγχεται μηχανικά, ἀλλά έργαζεται σάν μία «ποντικό» βαλβίδα και παραμένει άνοικτή μόνο καθ' δσον ή πίεση είναι μεγαλύτερη πρὶν δπά τὴν βαλβίδα. Μόλις δμως ή βαλβίδα διασκορπισμοῦ άνοιξει ή βαλβίδα πίεσης τῆς κατάθλιψης κλείνει αύτόματα.

Τὸ σημείο δπου έπιστης τελειώνει ή διαδρομή κατάθλιψης δναμάζεται «τέλος τῆς κατάθλιψης». Έάν σε κάποια στιγμή ή βαλβίδα διασκορπισμοῦ άναληξει άργοτερα, τότε ή πραγματική διαδρομή κατάθλιψης αύξανει κοι δμοιως ή ποσότητα τοῦ καυσίμου, έάν άνοιξει νωρίτερα, ή πραγματική κατάθλιψης κοι δμοιως ή ποσότητα τοῦ καυσίμου έλαττνεται.

Κάτω ἀπό τὴν βαλβίδα διασκορπισμοῦ βρίσκεται μία βαλβίδα μανῆς διαδρομῆς ή όποια κλείνει πρὸς τὰ δάνω μὲ τὴν έφαρμοζόμενη δύναμη ἀπό ένα έλατήρια. Αύτη ή βαλβίδα προστατεύει ἀπό τὸ νά διαφεύγει καύσιμο ἀπό τὸν χώρο διασκορπισμοῦ κατά τὴν διάρκεια τῆς διαδρομῆς τοῦ έμβολου πρὸς τὰ κάτω.

Γιά νά ρυθμίσουμε τὶς άντλιες παίρνουμε σάν βάση τὸν δείκτη φορτίσεως δ όποιος φέρει μία βαθμολογημένη κλίμακα ἀπό «0» έως «10». Ή άνδολογη θέση ταῦ δείκτη μᾶς δείχνει τὴν «πραγματική διαδρομή κατάθλιψη» κατά τὴν διάρκεια τῆς λειτουργίας.

7.2 ΕΛΑΤΤΩΣΗΣ ΤΟΥ ΚΑΥΣΙΜΟΥ ΣΕ ΟΡΙΣΜΕΝΕΣ ΑΝΤΛΙΕΣ

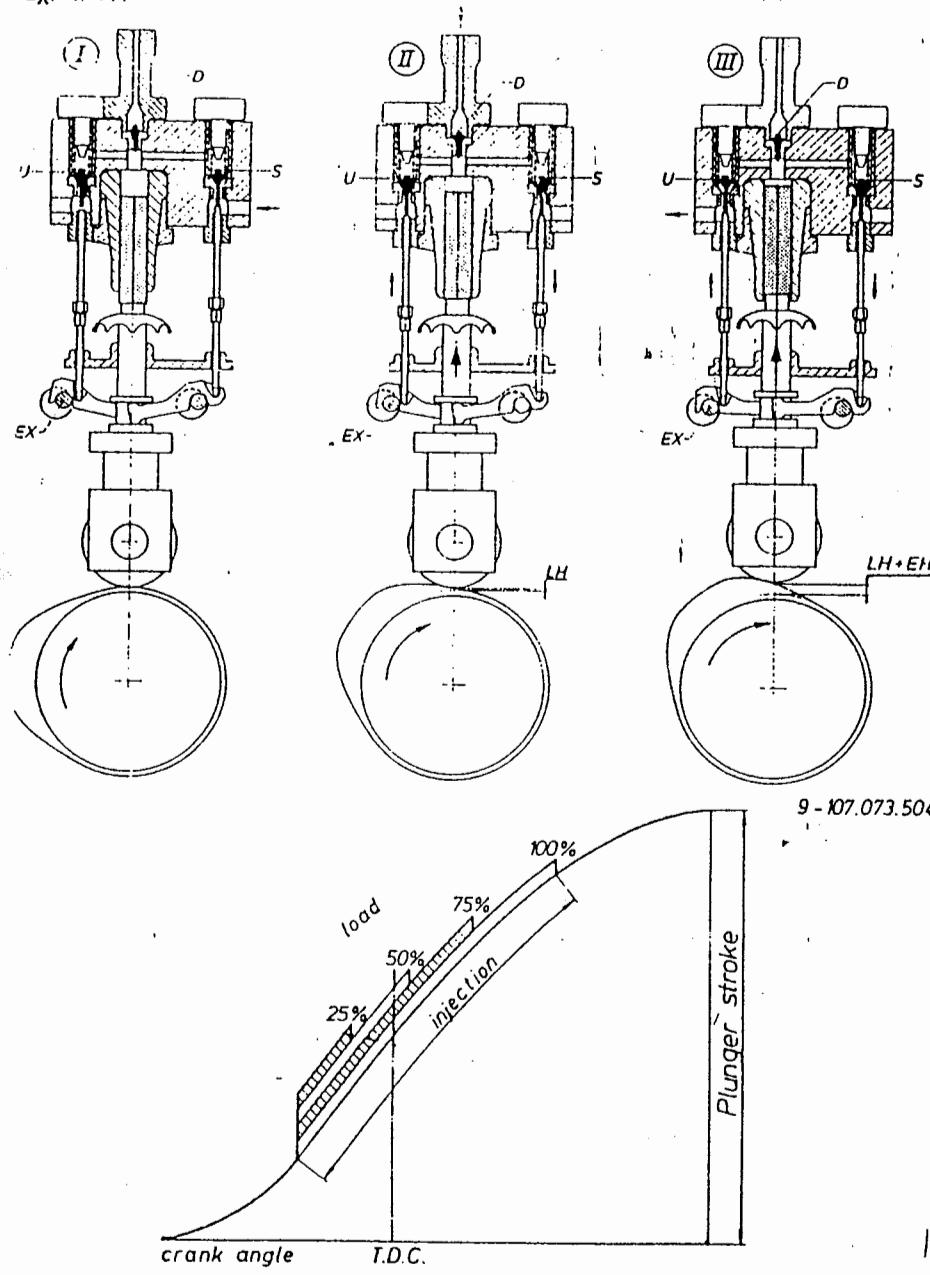
Έάν σε κάποια περίπτωση χρειαστεί νά μειώσουμε τὴν κατάθλιψη τοῦ καύσιμου πρὸς ένα δρισμένα άριθμό κυλίνδρων άρκει νά μειώσουμε τὴν πραγματική διαδρομή κατάθλιψης έτοις τὼν άντιστοιχων άντλιων. Αύτό π.χ. μπορεῖ νά χρειασθεί νά γίνει δσον έχουμε τοποθετήσει νέα άμοιβά στοὺς κυλίνδρους δπως χιτώνια, έμβολα κ.τ.λ. Όταν διημιουρώσουμε δὲ τὴν περίσσοδο αύτη τῆς μείωσης τοῦ καυσίμου πρέπει νά έπαναφέρουμε τὴν ρύθμιση πάλι στὰ κανονικά έπιπεδα.

Η μείωση τῆς διαδρομῆς κατάθλιψης γίνεται τοποθετώντας διαχωριστικά έλασματα μεταξύ τῶν βάκτρων και τῶν ρυθμιστικῶν βάκτρων τῶν άντιστοιχων βαλβίδων κατάθλιψης έτοις δέ χρειάζεται νά μετατρέψουμε τὸν χρονιαμό τῆς άντλιας. Όταν δὲ τοποθετήσουμε αύτά τὰ διαχωριστικά ή άντιστοιχη βαλβίδα κατάθλιψης, κλείνει άργοτερα και έπομένως ή διαδρομή κατάθλιψης άντιστοιχα έλαττώνεται. Συνήθως τρία τέτοια διαχωριστικά άμοιβά δίδονται γιά κάθε μηχανή.

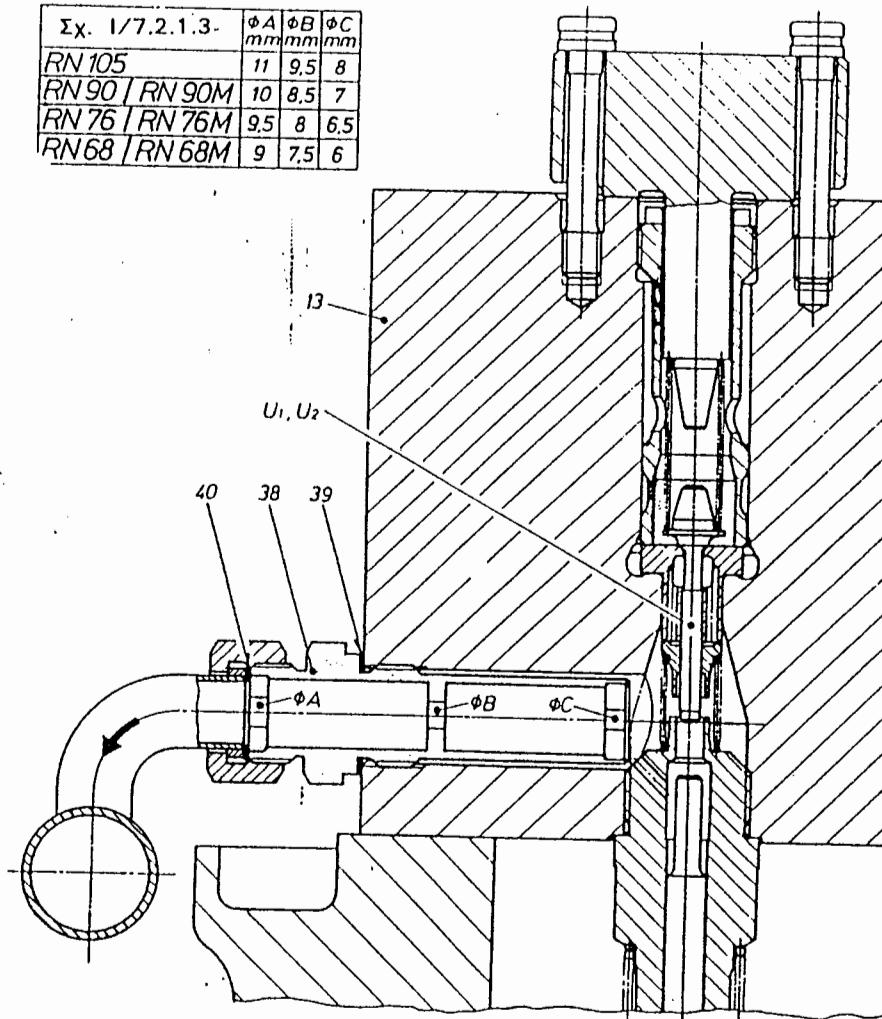
ΠΡΟΣΟΧΗ

Όταν ρυθμίζουμε η έλεγχουμε, τὶς άντλιες, τὰ διαχωριστικά δὲν πρέπει νά είναι τοποθετημένα.

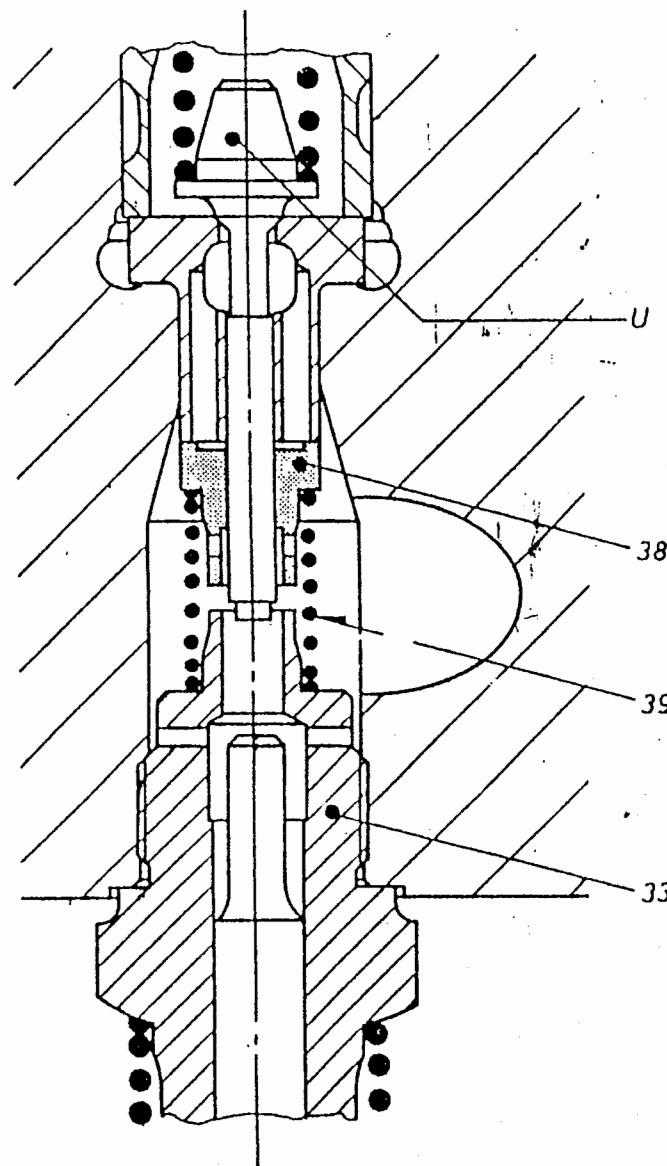
Σχ. 1/7.1



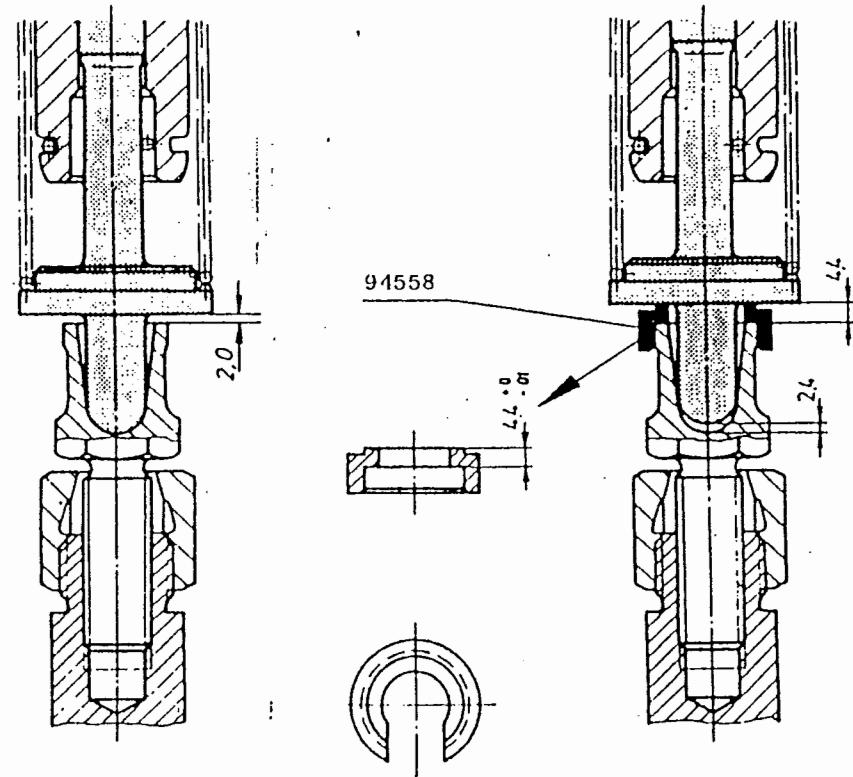
Σχ. 1/7.2.1.3-	ϕA mm	ϕB mm	ϕC mm
RN 105	11	9.5	8
RN 90 / RN 90M	10	8.5	7
RN 76 / RN 76M	9.5	8	6.5
RN 68 / RN 68M	9	7.5	6



Σχ. I/7.2.1.3α



Σχ. I/7.1.3b

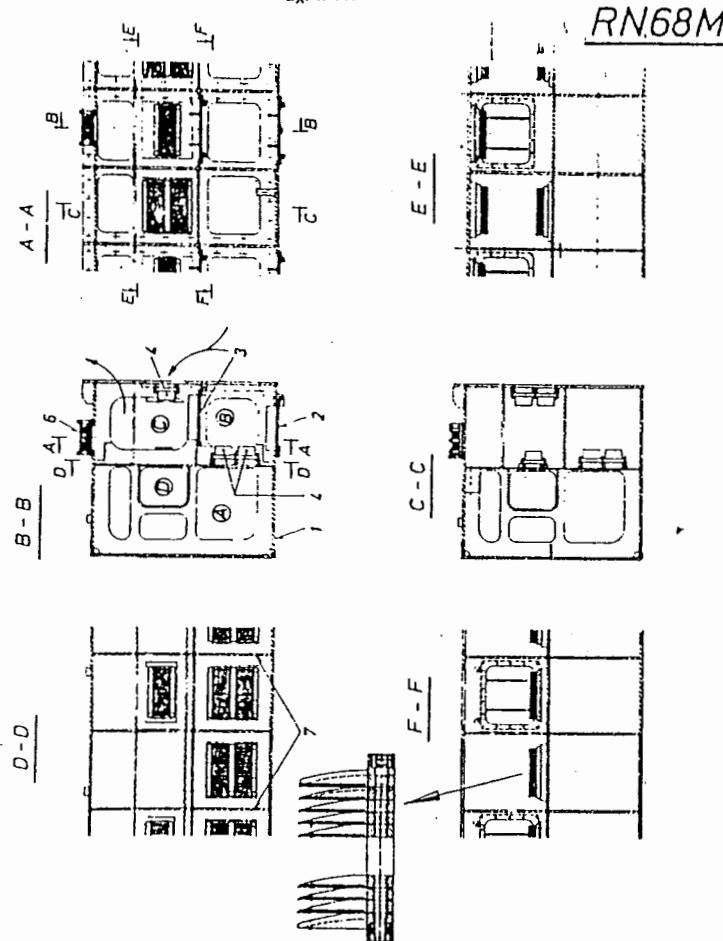


ΜΕΙΩΣΗ ΔΙΑΔΡΟΜΗΣ ΑΝΤΛΙΑΣ ΚΑΥΣΙΜΟΥ

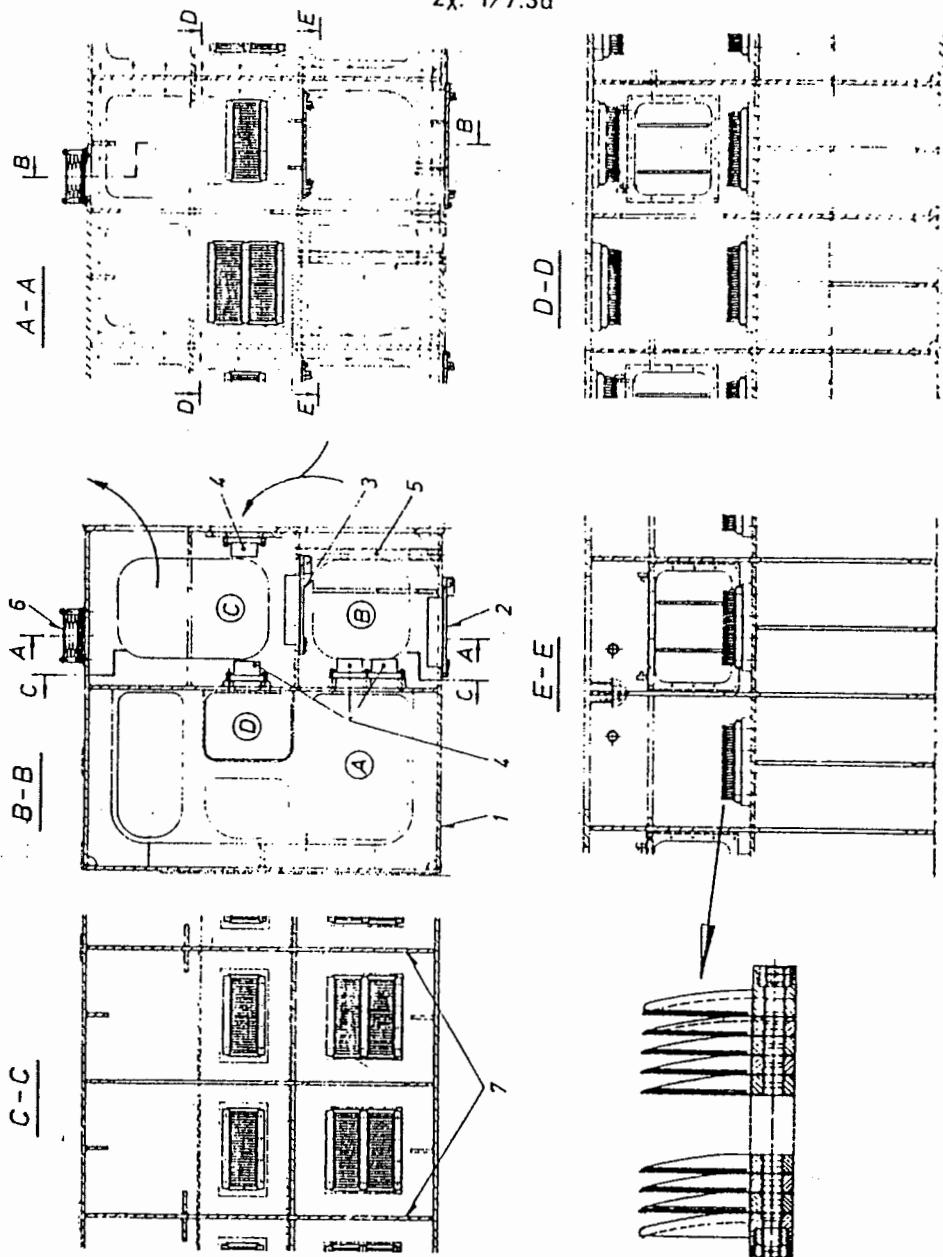
στούς χώρους «A» διαρρέει στούς χώρους «B» στόν κάθε κύλινδρο ξεχωριστά. Όπως έπομε δέ οι χώροι «B» συνδέονται με τά έμβολα, έτσι ώστε κατά τήν κίνηση τού έμβολου πρός τά κάτω ο δέρας που βρίσκεται στούς χώρους «B» νά συμπλέξεται ο δέ βαλβίδες που βρίσκονται στόν δέρουσαλέκτη νά έμπαδίζουν τήν ροή τού δέρος πρός τά πίσω στούς χώρους «A». Έτσι ο δέρας ύπο πίεση περνάει στούς χώρους «C» οι οποίοι συνδέονται με τίς θυρίδες σάρωσης τών χιτωνίων. Καθώς δέ τό έμβολο κινούμενο πρός τά κάτω έλευθερώνει τίς θυρίδες σάρωσης ο δέρας περνάει στό χώρο καύσης. Κατά τήν έναρξη τής μηχανής υπάρχει μή ικανοποιητική πίεση στόν χώρο «A», καθώς ο στροβιλοφυσητήρας δίνει δέρα μόνο δτων ή μηχανή στρέψει.

Γι' αύτό διαθέτεται η μηχανή στρέψεων στούς χώρους «C» οι οποίοι λειτουργούν τήν μηχανή σε χαμηλά φορτία.

Σχ. 1/7.3



Σχ. 1/7.3a



7.2.1' Επεξηγήσεις Σχήμα 1/7.1

- Δ. ΔΙΑΔΡΟΜΗ ΚΑΤΑΘΛΙΨΗΣ
 Σ. ΒΑΛΒΙΔΑ ΑΝΑΡΡΟΦΗΣΗΣ
 Ο. ΒΑΛΒΙΔΑ ΔΙΑΣΚΟΡΠΙΣΜΟΥ
 ΛΗ. ΑΦΟΡΤΟΣ ΔΙΑΔΡΟΜΗ
 ΕΗ. ΠΡΑΓΜΑΤΙΚΗ ΔΙΑΔΡΟΜΗ
 ΕΧ. ΕΚΚΕΝΤΡΙΚΟΣ ΑΞΩΝΑΣ

7.2.1.2' Επεξηγήση Σχ. 1/7.1 για την Fig. I-III

Fig. I. ΔΕΝ ΓΙΝΕΤΑΙ ΚΑΤΑΘΛΙΨΗ

- Τροχίλος βρίσκεται απόν κνωδοκορδόρο δύναμη
- Η βαλβίδα άναρροφήσης είναι λίγο σκόρπιο όνοικη
- Η βαλβίδα κατάθλιψης είναι κλειστή
- Η βαλβίδα διασκορπισμού είναι κλειστή

Fig. II. ΑΡΧΗ ΚΑΤΑΘΛΙΨΗΣ

- Ο τροχίλος δυνηθενεται άνάλογα με την «διάφορη διαδρομή»
- Η βαλβίδα άναρροφήσης κλείνει
- Η βαλβίδα κατάθλιψης άνοιγει λίγο
- Η βαλβίδα διασκορπισμού κλείνει

Fig. III. ΤΕΛΟΣ ΚΑΤΑΘΛΙΨΗΣ

- Ο τροχίλος δυνηθενεται άνάλογα με την «διάδρομη κατάθλιψη»
- Η βαλβίδα άναρροφήσης είναι κλειστή
- Η βαλβίδα κατάθλιψης κλείνει
- Η βαλβίδα διασκορπισμού μολις έχει άνοιξει

7.2.1.3' Επεξηγήσεις Σχ. 1/7.2.3a

Ο. ΒΑΛΒΙΔΑ ΔΙΑΣΚΟΡΠΙΣΜΟΥ

33. ΠΑΡΕΜΒΥΣΜΑ

38. ΒΑΛΒΙΔΑ ΜΙΑΣ ΔΙΑΔΡΟΜΗΣ

39. ΕΛΑΤΗΡΙΟ

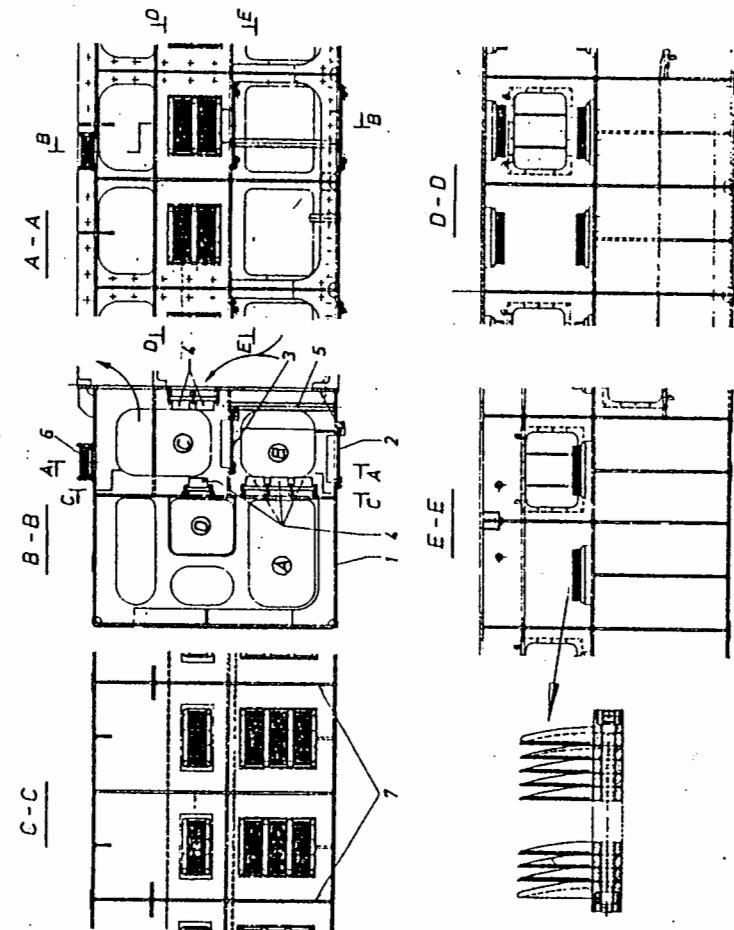
7.3 ΣΥΛΛΕΚΤΗΣ ΑΕΡΟΣ ΣΑΡΩΣΗΣ Σχ. 1/73 - 7.3a - 7.3b

Ο συλλέκτης άέρας της σάρωσης βρίσκεται άπο την πλευρά έξαγωγής της μηχανής. Ένα διάμηκες ζλασμιό τόν χωρίζει σε δύο τμήματα τών άποιων δέξιων ο έξωτερικός χώρος λαμβάνει τόν δέρα σάρωσης άπο τούς στροβιλοπληρωτές (turbochargers).

Η έσωτερική δέ ηπιφάνεια συνδέεται με την μηχανή και ύποδιαιρείται σ' ένα χώρο «B» για κάθε κύλινδρο άπο ένδιαμεσα τειχία. Αύτοι οι χώροι «B» συνδέονται άπο έύθειας με τούς χώρους κάτω άπο τά έμβολα. Στό κέντρο τούς άεροσυλλέκτη σάρωσης υπάρχει ένας άγωγός (tunel) πού προεκτείνεται πέραν του μήκους τού άεροσυλλέκτη και τραφοδοτείται με δέρα άπο τόν βιοθητικό έμισυστήρα. Μέ τή βαθύεια δέ βαλβίδων μιᾶς διαδρομῆς είναι δυνατόν δέρας άπο τόν άγωγό «D» νά διοχετεύεται μέσα στούς χώρους «B». Δηλαδή: δέρας πού τραφοδοτείται άπο τούς στροβιλοπληρωτές μέσα

ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER

Σχ. 1/7.3b



7.3.1' Αποστράγγιξης

Ο διαμήκης χώρος «A» άποστραγγίζεται άπο τό νερό με μία σωλήνα στό κάθε δάκρο του. Έπισης και στόν πυθμένα τοῦ χώρου «B» βρίσκεται μία σωλήνα άποστράγγιξης για κάθε κύλινδρο ξεχωριστά. Οι κρουνοί αυτών τών σωλήνων πρέπει νά άνοιγονται περιοδικῶς (minipum μία φορά ήμερηστικῶς).

ΠΕΡΙΕΧΟΜΕΝΑ Σχ. 1/7.3 - 7.3a - 7.3b

1. ΑΕΡΟΣΥΛΛΕΚΤΗΣ ΣΑΡΩΣΗΣ
2. ΚΑΛΥΜΜΑ
3. ΚΑΛΥΜΜΑ
4. ΒΑΛΒΙΔΑ ΜΙΑΣ ΔΙΑΔΡΟΜΗΣ
5. ΣΩΛΗΝΑ ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΗΣ ΑΠΟ ΤΟΝ ΧΩΡΟ
6. ΒΑΛΒΙΔΑ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ
7. ΔΙΑΧΩΡΙΣΤΙΚΑ ΕΛΑΣΜΑΤΑ

7.4 ΣΤΡΟΒΙΛΟΠΛΗΡΩΤΕΣ — TURBOCHARGERS Σχ. I/7.4 - 7.4a - 7.4b

Ο δέρος πού άπαιτείται για τήν καύση στή μηχανή δίδεται από τούς στροβιλοπληρωτές — turbochargers, οι οποίοι βρίσκονται πάνω από τή σωλήνωση τού αυλλέκτη έξαγωγής. Συνήθως οι στροβιλοπληρωτές άπαιτεούνται από ένα μονοφασικό φυσητήρα και μία μονοφασική τουρμπίνα πού λειταυργεί από τά δέρια τής έξαγωγής, ό φυσητήρας και ή τουρμπίνα βρίσκονται μαζί σε ένα τμήμα.

Η ταχύτητα τού στροβιλοπληρωτή έχεται από τό φορτίο τής μηχανής και τή λειτουργία της. Τά δέρια έξαγωγής τής μηχανής ρέουν διά μέσου ταῦ χώρου ψύξης (50) (Σχ. I/7.4 - 7.4a). Κατόπιν έκτονώνται στόν δακτύλιο (3), ό αποίος τά μεταφέρει στό πτερύγιο τής ταυρμπίνας (20) άναγκαζόντας αύτή νά στρέψει. Τέλος δέ περνοῦν από τόν χώρο ψύξης για τήν έξαγωγή, (60) πρός τήν άντμασφαιρα. Διά μέσου ταῦ ἀγωγοῦ X εισέρχεται στεγανοποιητικός δέρας στόν στροφέα τής τουρμπίνας έτσι ώστε τά δέρια τής έξαγωγής νά μήν μποροῦν νά είστελθουν στόν ἀγωγό Ζ ικαί στό, κέλυφος τῶν τριβέων.

Οι χώραι Υ καὶ Ζ ισορροποῦν τή πίεση στό χώρο τῶν τριβέων έτσι ώστε νά άποιεύγεται κάθη άπωλεια ἐλασού. Ο κύριος δέκανος στροβίζεται σε μία διπλή σειρά τριβέων (ρουλεμάν) 320 από τήν πλευρά τού φυσητήρος καὶ σε μία σειρά τριβέων (ρουλεμάν) 380 (Σχ. I/7.4) από τήν πλευρά τής τουρμπίνας. Η διπλή σειρά τῶν τριβέων έχει πιετεί στό νά παρνεί έπισης κάθε ὀξεινή ὥμηση από τόν στροφέα. Οι δέ τριβεῖς από τήν πλευρά τής ταυρμπίνας βοηθοῦν τόν δέκανο να έκτονώνται οξεινώς. Και οι δύο τριβεῖς στρίζονται σε άνακοντικά έλατήριο 323, 324, 324a (Σχ. I/7.4-7.4a) φέρουν δέ μηχανισμούς λίπανσης καὶ ψύξης 33 (Σχ. I/7.4-7.4a).

Γύρω από τούς τριβεῖς ύπάρχει τό κάλυμμα αύτῶν 58 καὶ 78 τό δόποιο φέρει άποστραγγιστικό ἐλασού, καὶ δείκτη ἐλασού 583.

ΣΥΝΔΕΣΣΙΣ

Οι σωληνώσεις δέρος κοι καυσαερίων (οι δόποιες συνήθως είναι άρκετά βαριές) δέν πρέπει νά συνδέονται με τόν στροβιλοφυσητήρο πολὺ «αφικτά» με τήν έννοια αύτή έννοούμε διτι έπειδή έχουμε θερμικές έκτανώσεις θά πρέπει νά δινονται περιθώρια άνοχης, έτσι ώστε νά μποροῦμε νά έχασφαλίσουμε ικανοποιητικές συνθήκες ροής.

Η ελαγγή δέρος θά πρέπει νά προστατεύεται από τήν υκόνη ἡ ἀλλα ένα συήματο γι' αύτο χρησιμοποιοῦνται ειδικά προστατευτικά φίλτρα. Επίσης η πίεση τού δέρα πού καταθίβεται μπορεί νά μετρηθεί από τά ένδεικτικό δργανο πίεσης τό δόποιο συνδέεται στή θέση «Q» (Σχ. I/7.4a). Αύτη η πίεση έπισης έπιδρα καὶ σάν έλεγχος γιά τήν ταχύτητα τού φυσητήρος.

7.4.1 Λίπανσης

Γενικώς συνιστάται ή χρησιμοποίηση μιᾶς καλῆς ποιότητας λιπαντικοῦ ἐλασού γιά τήν τουρμπίνα.

Η θερμοκρασία τού ἐλασού τείνει νά αύξηθει με τήν αύξηση τού ίενδους. Επίσης η θερμοκρασία έχεται καὶ δόπο τήν ταχύτητα τής τουρμπίνας καὶ τήν θερμοκρασία τού υδατος ψύξης γιά τήν τουρμπίνα. Πάντως η έπιτρεπτή ταχύτημα θερμοκρασία τού ἐλασού είναι 120°C (248°F).

Ο άκόλουθος πίνακας μᾶς δίδει τιμές γιά τά έπιτρεπτό ίενδες καὶ τή θερμοκρασία του.

ΤΥΠΟΣ	160	200	250	320
TAXYTHTA TOY NT	NT	NT	NT	NT
TURBOCHARGER.39000	39000	32000	25000	20000
50°C ENGLER 4 10	4,7 7,3	4 10	4,7 7,3	4 10
(122°F) CENTI-STOKES	30 75 35 55	30 75 35 55	30 75 25 55	

7.5 ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑ ΜΕ ΤΟ NEO TURBOCHARGER

Έάν ταποθετήσουμε νέο στροβιλοφυσητήρα ἡ κατόπιν, έπισκευής τοῦ παλαιοῦ πρέπει νά άκολουθήσουμε τά έξης κατά τήν έναρξη τής μηχανής:

α) Ελεγχος διν άκμαζεται κάποιος «κτύπος» καὶ διν δι ατροβιλοφυσητήρας λειτουργεί έκειθερα.

β) Οταν ή μηχανή κινήσει, έλεγχε τής σωληνώσεις καυσαερίων, καθώς τής ψύξεις νεροῦ γιά τυχόν διαρροές.

γ) Λαμβάνονται μετρήσεις τής ταχύτητας τού turbocharger, τής πίεσης, τής θερμοκρασίας, πριν καὶ μετά τήν τουρμπίνα.

δ) Η αύξηση τής θερμοκρασίας τού υδατος ψύξης γιά κάθε έπισης καὶ έξαγωγή τῶν άεριων δίδει μία είκονα τής ροής. Η θερμοκρασία έπισης ψύξης θά πρέπει νά είναι μεταξύ 50°-70°C καὶ δι θερμοκρασία έξαγωγής περίπου 10°C, άλλα διταν' ή ψύξη γίνεται με θαλασσινό νερό, τότε η θερμοκρασία έπισης δέν θά πρέπει νά υπερβαλει τούς 50°C.

ε) Τό έλαιο θά πρέπει νά διλλάζεται μετά τής πρώτες 100 ώρες λειτουργίας.

7.5.1 Πρόγραμμα συντήρησης καὶ έλεγχου

Η λειτουργία τού turbocharger καθώς καὶ δι ατάθη τού έλασού πρέπει νά έλεγχονται συχνά άφοι λάθουμε υπ' όψη μιας τά έξης:

— Πραγματική ισχύς τής μηχανής

— Ταχύτητα τής μηχανής

— Θερμοκρασία άέρος είσαγωγής

— Απώλειες πίεσης στά φίλτρα άέρος

— Πίεσης καταθλιβούμενου άέρος

— Θερμοκρασία υδατος ψύξης στήν είσαγωγή τού ψυγείου άέρος

— Θερμοκρασία υδατος ψύξης στήν είσαγωγή τής τουρμπίνας

— Θερμοκρασία υδατος ψύξης στήν έξαγωγή τής τουρμπίνας

— Ταχύτης τού turbocharger

7.5.2 Ελεγχόμενα τμήματά

α) Φίλτρα άέρος. Αύτά θά πρέπει νά καθαρίζονται περιοδικώς.

β) Τά άντιδιαβρωτικά: Στής έπιφάνειες τού νεροῦ από τήν πλευρά τής τουρμπίνας θά πρέπει νά άντικαθίστανται με τά καιρό.

γ) Τό έλαιο θά πρέπει νά άλλάζει κάθε 600 ώρες λειτουργίας και σίγουρα όχι περισσότερο από 1.000 ώρες λειτουργίας.

δ) Οι χώροι του νερού ψύξης από την πλευρά τής τουρπίνας θά πρέπει νά έλεγχονται για τυχόν φθορά και παρουσίαση καταλοίπων.

ε) Νό έξετάζεται τό κέλυφος έξαγωγής τών καυσαερίων.

7.5.3' Αποσύνδεση και σύνδεση τμημάτων

Στροφέας Σχ. 1/7.4 & 1/7.5.3

Τοποθέτησε τόν στροβιλοφυσητήρα με τήν πλευρά τοῦ φυσητήρα πρός τά άνω. Αφαίρεσε τά τμήματα τών τριβέων (ρουλεμάν). Αφαίρεσε τά τμήματα τῆς άναρροφής σης 82. Αφαίρεσε τά άσφαλτικά περικόχλια. Τοποθέτησε τό περικόχλιο 1056 σύν σάνων κατόπιν στερέωσε τόν στροφέα στόν άνυψωτήρα και έν συνεχεία τράβηξε πρός τά έξω δσα τό δυνατόν κάθετα. Μετά δέ τήν άπομάρκινησηστού στροφέα, άσφαλισε τά έλοσματα 10742 μὲ τούς έξαγωνικούς κοχλίες 10745 μεταξύ τών διαχωριστικών τοιχιμάτων 702.

Γιά νά έπανασυνδέσουμε τόν στροφέα ένεργούμε τά ίδια άρχιζοντας άντιστροφια δημιώς.

7.5.4 Στεγανοποιητικά παρεμβύσματα Σχ. 1/7.4

Ένον χρειαστεί νά άφαιρέσουμε τά στεγανοποιητικά πρεμβύσματα 505-506-507 και 725 (Σχ. 1/7.4) αυτά θά πρέπει νά άφαιρεθούν μὲ προσοχή. Τά νέα παρεμβύσματα θά πρέπει νά κτυπηθούν έλαφρως στά άκρα τους μέχρι νά έφαρμόσουν τελείως στή θέση τους.

7.5.5 Πτερύγια τής τουρπίνας

Ένον γιά όποιοδήποτε λόγο κάποιο πτερύγιο τής τουρπίνας απάσει, και τό Turbocharger είναι άπαραίτητο νό συνεχίσει τήν λειτουργία του μέχρι νά άποκατασταθεῖ ή βλάβη του, τότε θά πρέπει νά κόψουμε έπισης τά έκ διαμέτρου άντιθετο πτερύγιο μιέ τό ήδη σπασμένο στά ίδιο ύψος γιά νά μήν έχουμε πολύ μεγάλη διαταραχή στή ζυγοστάθμιση συστήματος.

Έπισης τά άντιδιαβρωτικά έλοσματα ψευδαργύραμ 571, 671 πού βρίσκονται στή θέσεις Z (Σχ. 1/7.4b) θά πρέπει νά έλεγχονται δν έχουν μία καλή μεταλλική έπαιφή.

7.6 ΣΥΝΤΗΡΗΣΗ

Τριβείς και κέλυφος τριβέων

Οι τριβείς θά πρέπει νά καθαρίζονται μὲ παραφίνη (κεροσίνη) στήν όποια έχει προστεθεί 20% καθαρό mineral έλαιο. Δέν θά πρέπει νά χρισμοποιείται πετρέλαιο τό οποίο προκαλεί διάβρωση στά τμήματα.

Αεραγωγοί και μονωτικά παρεμβύσματα

Άυτό πρέπει νά καθαρίζονται ίδιαιτέρα δέ οι άγωγοι X, Y και Z.

Καθαρισμός ταῦ φυσητήρας και τής τουρπίνας κατά τήν λειτουργίας ταυς.

Άυτά τά τμήματα είναι δυνατόν νά καθαρίζονται κατά τήν λειτουργία τους έκτοξεύοντας νερό. Η σύνδεση γιά τό νερό ύπάρχει άπό τήν πλευρά τοῦ φυσητήρα στά κόλυμα αύτοῦ.

Έπιλας πρέπει:

α) Νό διοφεύγεται ή άναμιξη τοῦ καταθλιβούμενου άέρα. Αύτό προκαλείται άπό

διάφορα έιδη ακόντης πού αιώρούνται στό μηχανοστάσιο πού πολλές φορές εισέρχονται στά φίλτρα κοι απόν φυσητήρα με άποτέλεσμα νά έχουμε σαβιρές βλάβες.

β) Νό κρατείται ή καύση σέ ποιοτικά έπιπεδα. Γιατί μία κακή καύση διηγουργεί ύπολλειμιαστα κάρβουνου απόν φυσητήρα, πολλές φορές δέ αύτό συμβινει και δταν έχουμε μεταβολές στό φορτίο τής μηχανής.

γ) Νό γίνεται κάθε έξη μήνες άντιδιαβρωτικά έλεγχος και άν βρεθούν έλασματα με πάχος κάτω τών 3mm=0.12in., τότε πρέπει νά άντικαστασθούν.

1.7 ΒΛΑΒΕΣ

ΒΛΑΒΕΣ ΚΑΙ ΠΙΘΑΝΕΣ ΑΙΤΙΕΣ

ΒΛΑΒΗ

1. 'Υψηλή Θερμοκρασία έξαγωγής άέρος δταν λειτουργεί χωρίς ψυγείο άέρος.

ΜΗΧΑΝΗ:

— Σφάλμα στό σύστημα έγχυσης.

TURBOCHARGER:

— Ακάθαρτος φυσητήρας.

— Πίεση έξαγωγής πολύ ύψηλή.

— Βλάβη στά πτερύγια τής τουρπίνας

2. Δονήσεις στό Turbocharger (Vibration):

3. Πίεση τοῦ Turbocharger χαρητήλη:

4. Διαρροή άπό τό κέλυφος τοῦ άγωγού καυσαερίων.

ΜΗΧΑΝΗ:

— Ο άεροσυλλέκτης δέν συνδέεται καλά.

— Ο άγωγός μεταξύ μηχανής και τουρπίνας δέν συνδέεται καλά.

TURBOCHARGER:

— Λάθος στό δργανα ένδειξης.

— Ακάθαρτο φίλτρα άέρος.

— Ο στεγανοποιητικός άγωγός έχει βλάβη.

— Βλάβη στά πτερύγια τής τουρπίνας.

Διάβιρωση:

Αύτή δημιουργείται λόγω συγκέντρωσης νερού δν πχ τά άποστραγγιστικά τοῦ νερού είναι κλειστά. Έπισης τό θαλασσινό νερό προκαλεί διάβρωση.

Σπηλαίωση:

Αύτή δημιουργείται άπα τήν ροή τών ύγρων ίδιαιτέρα δέ δταν ή ροή τους δέν παρουσιάζεται δημιούργηση. Στήν προκειμένη περίπτωση ή έσωτερη διάβιετος τών σωλήνων είσαγωγής τοῦ θύσιος ψύξης πρέπει νά είναι και άντιστοιχη με τής συνδέεται στό Turbocharger.

5. Τό έλαιο τών τριβέων (μουσειάν) γίνεται πολύ γρήγορα σκούρο:
- Η έλευθερία των παρεμβασιμάτων 505-506-507 είναι πολύ μεγάλη.
 - Τό χρησιμοποιούμενό έλαιο λίπανσης είναι άκατόλιχο.
 - Πολύ ύψηλή θερμοκρασία έλαιου.
6. Απώλειες στό έλαιο λίπανσης:
- Οι δόνησι 7300 και 508 στούς χώρους Υ και Ζ έχουν έμπλακει.
 - Τό περικόχλιο 7211 και 5035 για τό κάλυμμα τού τριβέως δένεται άρκετά σφιχτά.

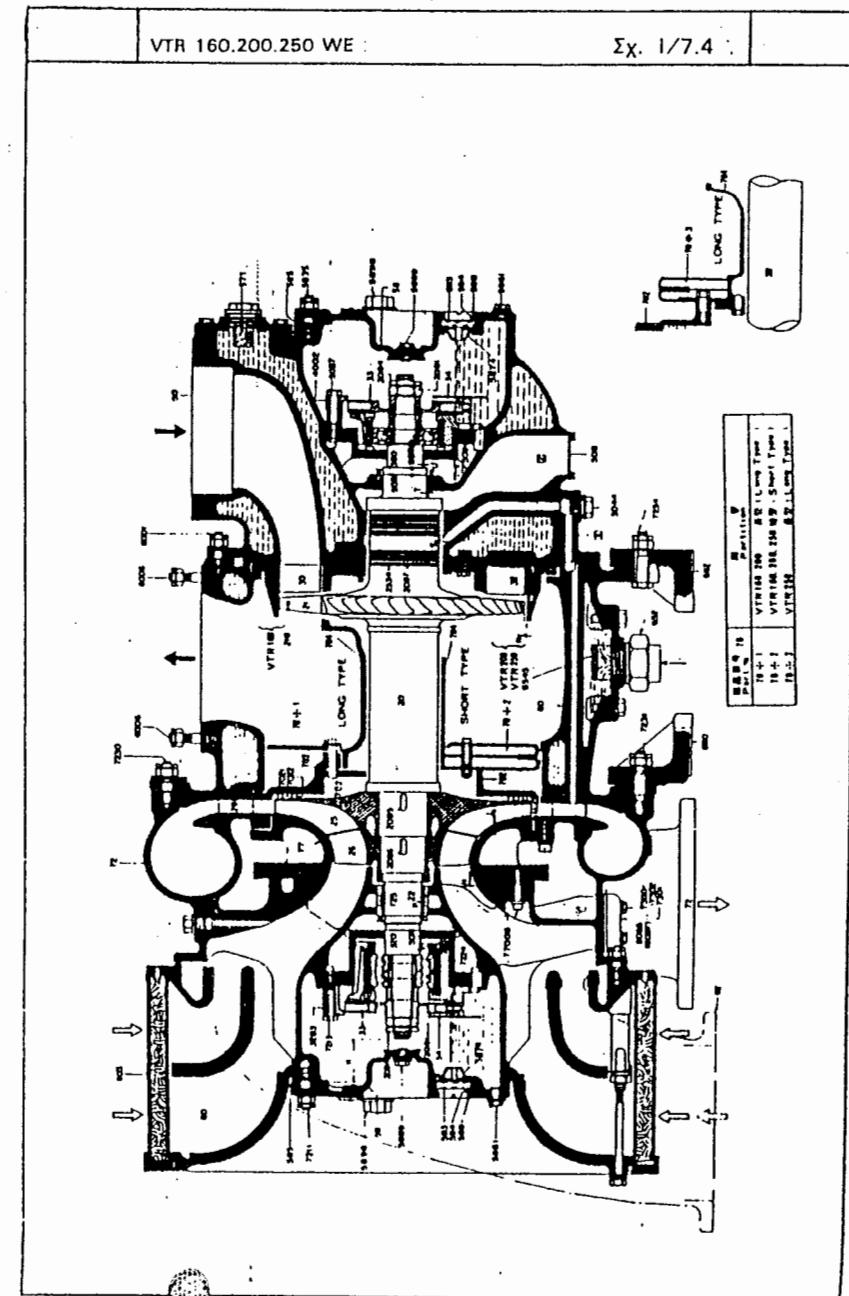
7.8 ΠΡΟΣΤΑΤΕΥΤΙΚΑ ΜΕΤΡΑ ΜΕ ΒΛΑΒΗ ΣΤΟ TURBOCHARGER

Αν παρουσιαστεί κάποια βλάβη στό TURBOCHARGER και δέν μπορεί νά αποκοτάστει γιατί ή μηχανή πρέπει νά λειτουργεί τότε λαμβάνογται μερικά βιοηθητικά μέτρα, για νά λειτουργεί ή μηχανή χωρίς Turgocharger. Τό νερό ψύξης δέν θά πρέπει νά άπομονώνεται, μόνο δταγ έχουμε διαρροή από τό κέλυφος τής τουρπίνας στόν άγωγό έξαγωγής καυσαερίων άπομονώνουμε τήν γραμμή.

Κατόπιν πρέπει νά άσφαλτασμε τόν στροφέα από τήν πλευρά τού φυσητήρος. Αν τά δέρια έξαγωγής θά συνεχίσουν νά ρέουν άνόμεα από τήν τουρπίνα πού ήδη έχουμε άσφαλτει, θά πρέπει αυτά τά δέρια νά τά δόνησισουμε άνόμεα από τόν φυσητήρα για νά προφυλάξουμε τόν στροφέα και τήν τουρπίνα από κάποια υπερθέρμανση.

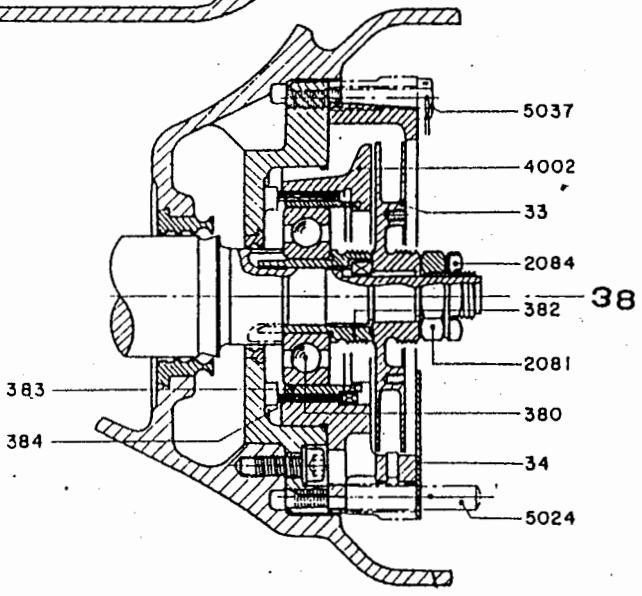
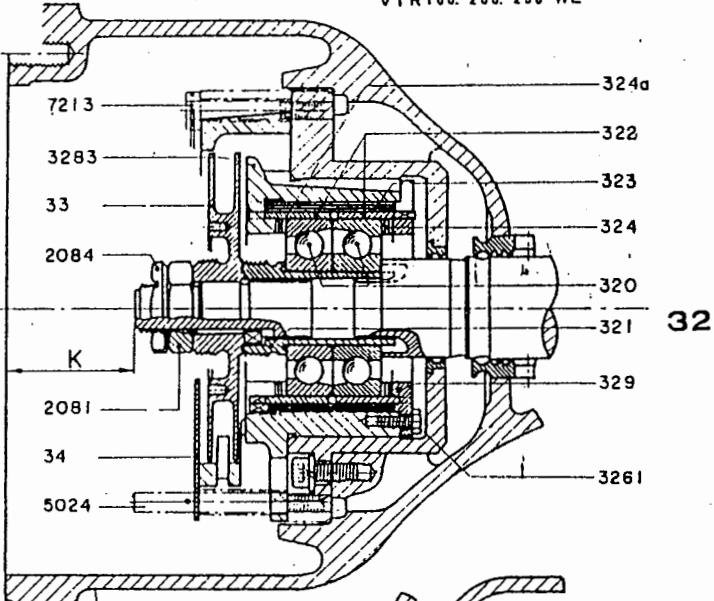
Πριν δέ λειτουργήσει ξανά τό turbocharger ο φυσητήρας και οι τριβείς τής τουρπίνας πρέπει νά άντικατασταθούν μέν νέα άμιοιβά.

Κλείνοντας τίς δόνηλες γιά τό turbocharger θά έπρεπε νά σημειωθεί δτι κάθε κατασκευαστική έταιρεία έκδιδει τίς ειδικές δόνηλες άνάλογα μέ τόν τύπο τού TURBO-CHARGER, έμεις έδω λάβαμε σάν παράδειγμα τόν πιό διαδεδομένο τύπο πού χρησιμοποιεί η SULZER τόν τύπο VTR 160-200-250 και 320 τής BROWN-BOVERI.



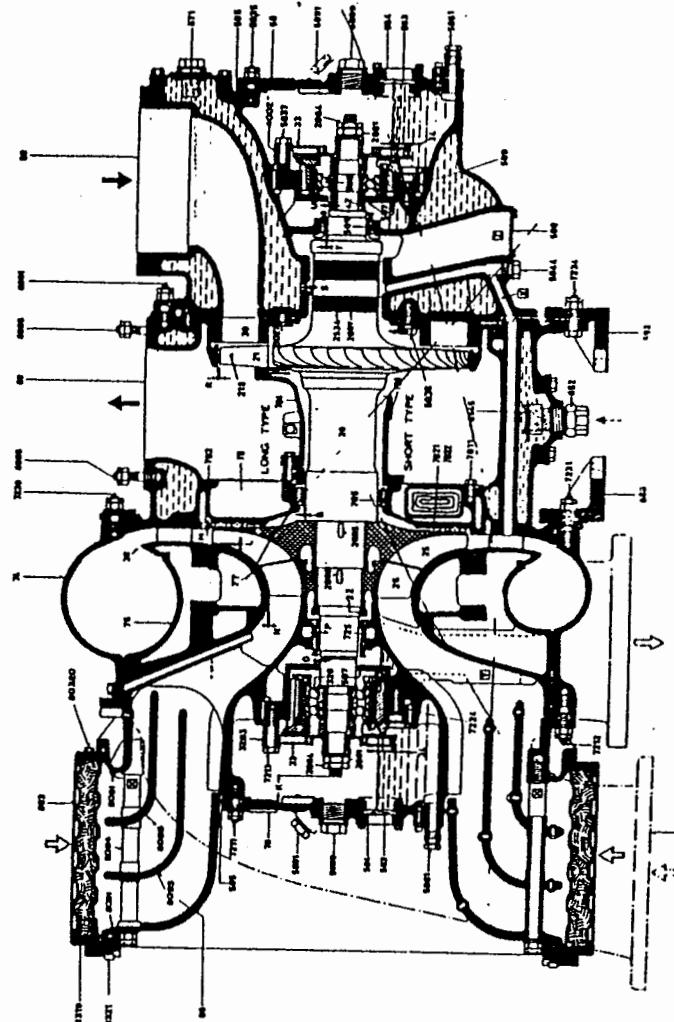
ΤΡΙΒΕΙΣ Σχ. I/7.4b

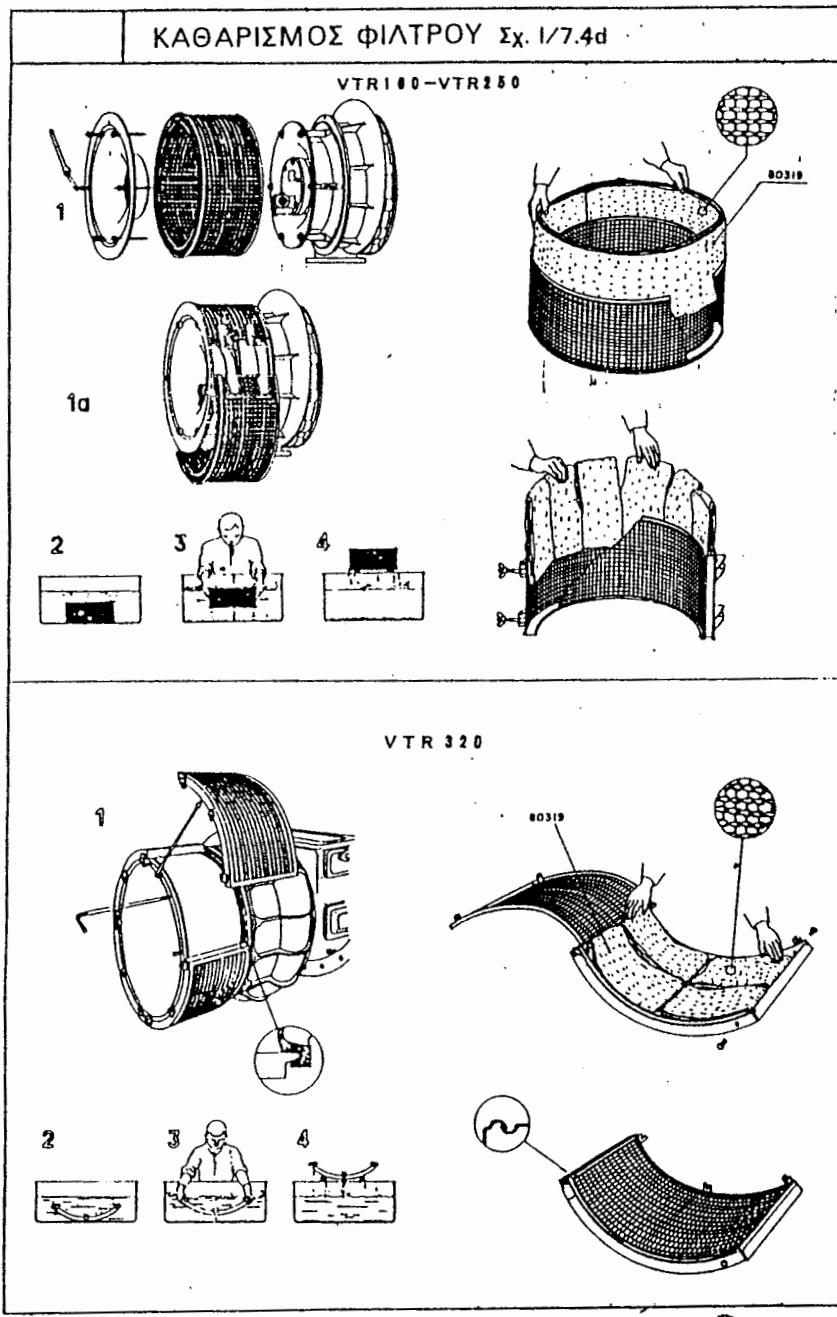
VTR160. 200. 250 WE



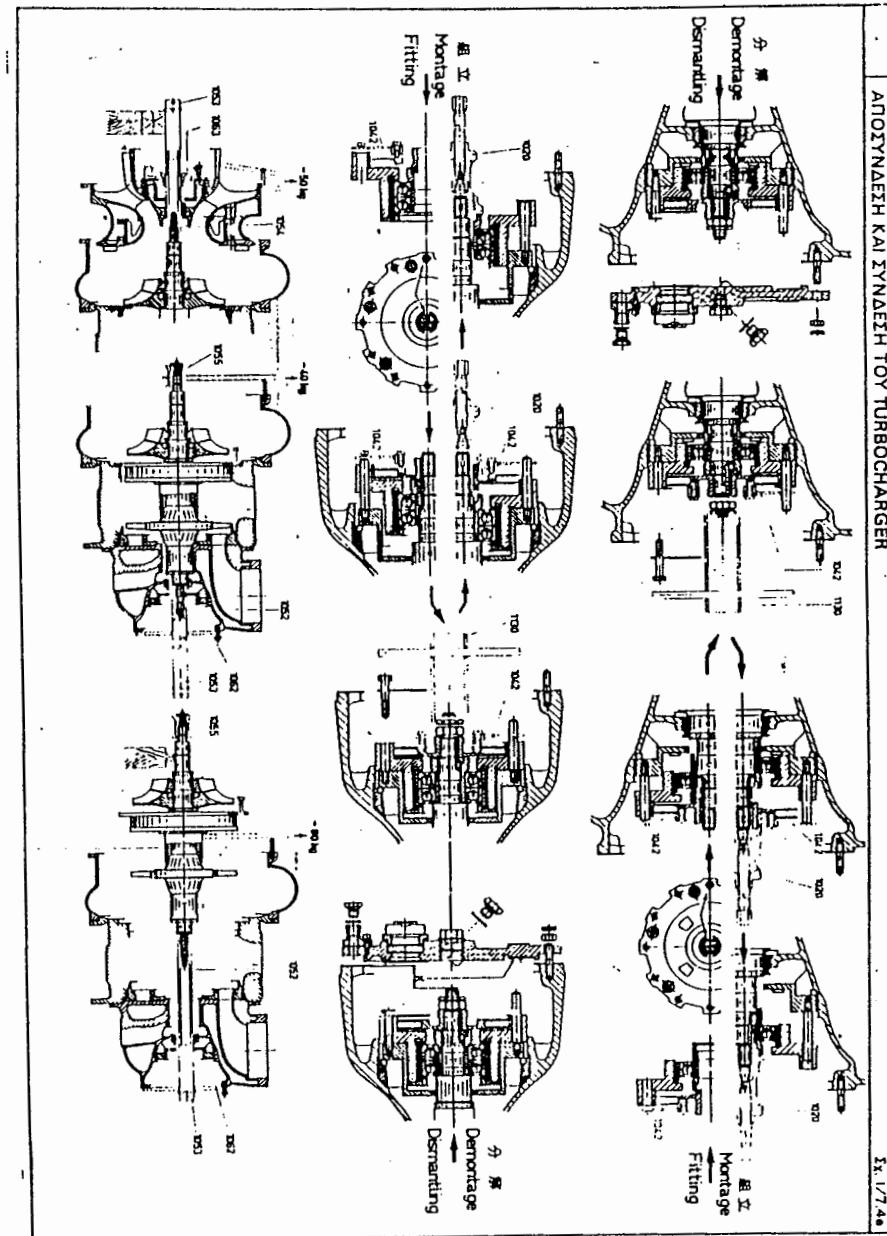
ΓΕΝΙΚΗ ΔΙΑΤΑΞΗ TURBOCHARGER Σχ. I/7.4a

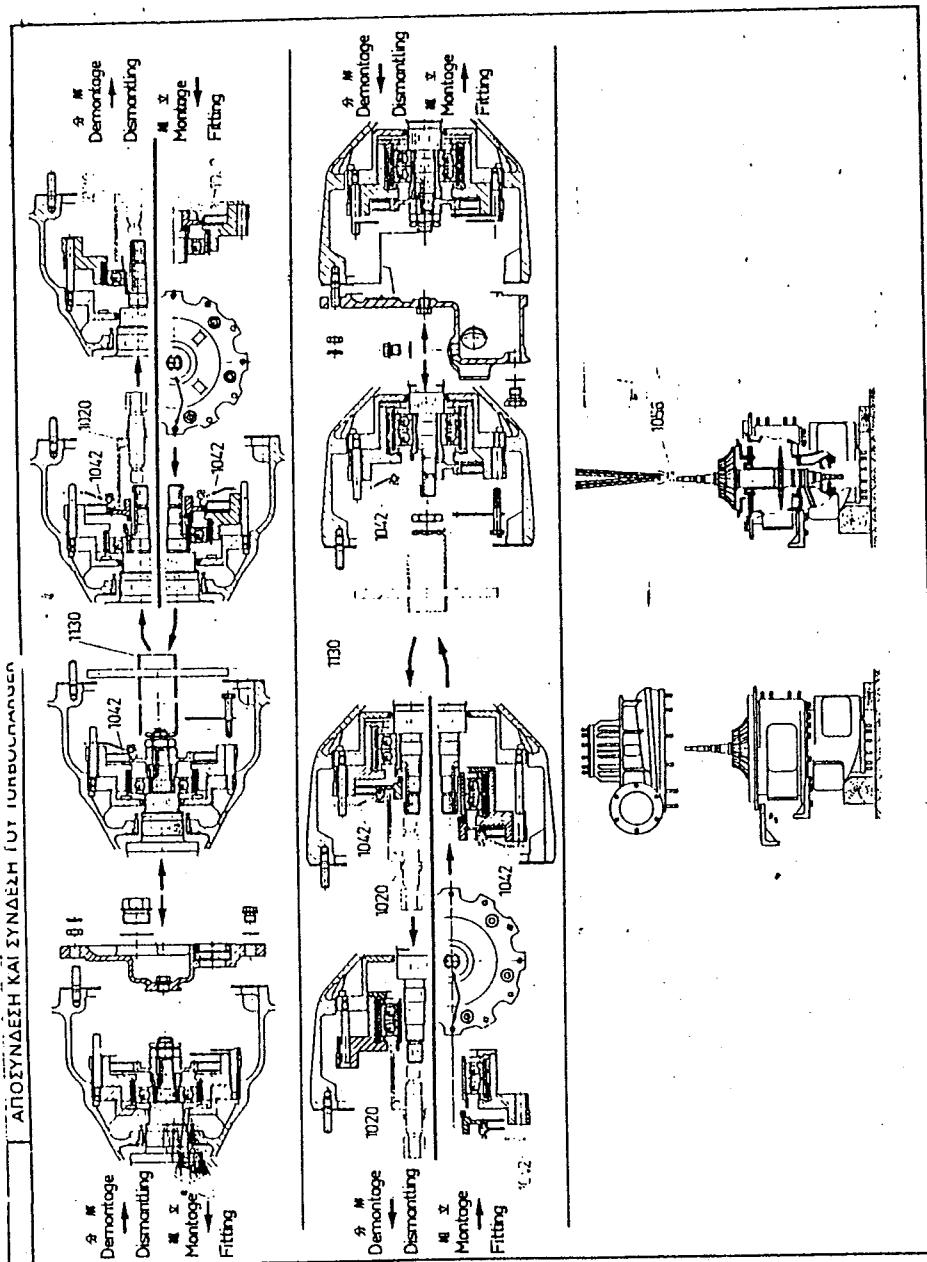
VTR320 WE





ΑΠΟΣΥΝΔΕΣΗ ΚΑΙ ΣΥΝΔΕΣΗ ΤΟΥ TURBOCHARGER





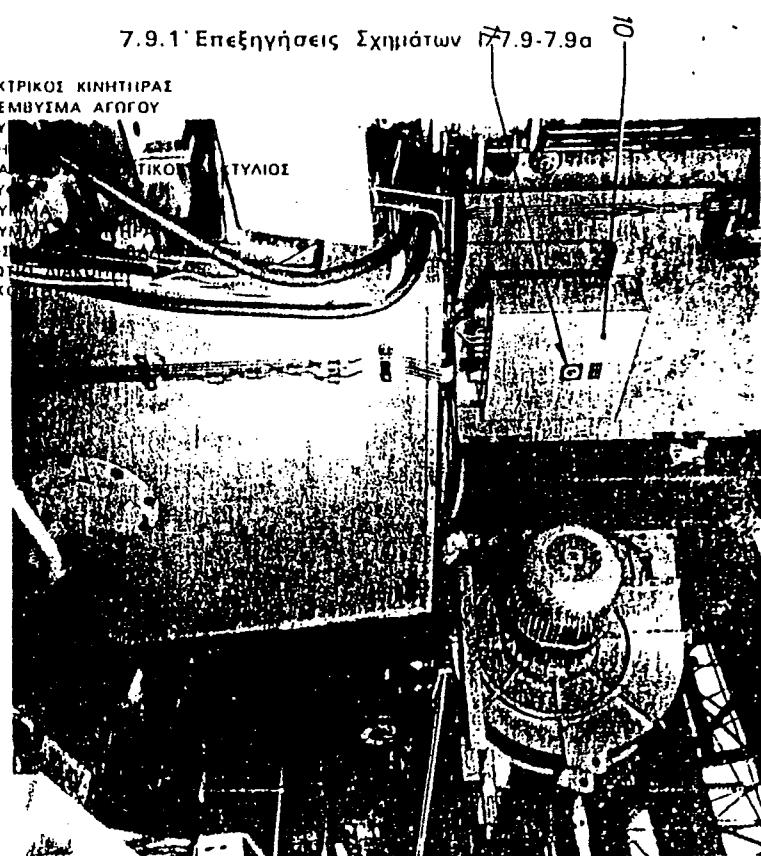
7.9 ΒΟΗΘΗΤΙΚΟΣ ΦΥΣΗΤΗΡΑΣ Σχ. I/7.9 - 7.9a

Ο βοηθητικός φυσητήρας έχει σάν σκοπό νά δίνει πρόσθετο άέρα στους κυλίνδρους τής μηχανής διά νά υπάρχει καλύτερη καύση ειδικά όταν ή μηχανή λειτουργεί σε χαμηλά φορτία. Ο φυσητήρας βρίσκεται τοποθετημένος στό έμπρασθιο μέρος του αεροσυσλέκτη σάρωσης και δίνει διά μέσου ένας άγωγού μέσα στους χώρους που βρίσκονται μάλις μπροστά όπό της θυρίδες σάρωσης.

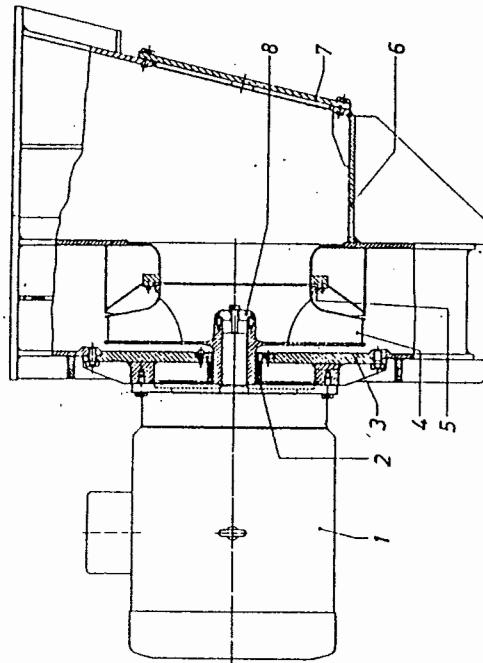
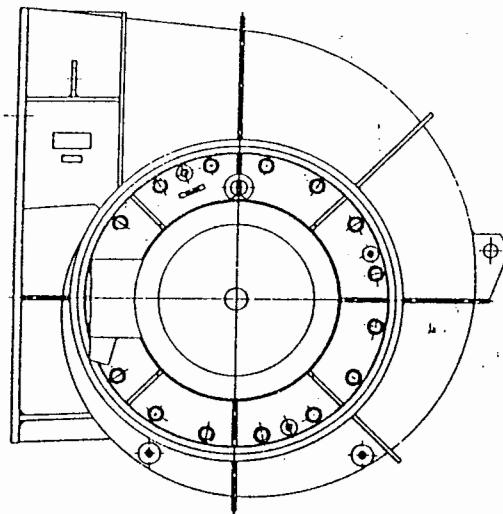
Κατά τήν λειτουργία του μπορεί νά έλεγχεται αύτομάτως αύτό δέ γίνεται ως έξης: Ένας διακόπτης ένεργοποιείται όπό τον μοχλό έλεγχου καυσίμου καθώς λοιπόν διακόπτης άπομακρύνεται άπό την θέση «0» διακόπτης θέτεται σε λειτουργία τόν φυσητήρα, όταν δέ η πίεση άέρος φθάσει σε ικανοποιητική τιμή, ο βοηθητικός φυσητήρας διακόπτεται άπο την πρεζοστάτη. Επίσης σε περιπτώσεις πού τό turbocharger τριφδοτείται με έλαιο ξεωτερικώς, τότε ο πρεζοστάτης δέν θέτει σε κίνηση τόν βοηθητικό φυσητήρα πρίν η πίεση του έλαιου νά φθάσει σε μία ικανοποιητική τιμή. Αύτό γίνεται έπειδη ο στροφέας του turbocharger κινείται με τόν βοηθητικό φυσητήρα θά πρέπει νά υπάρχει μία ικανή ποσότητα έλαιου γιά νά μήν προκληθεί βλάβη στό σύστημα και ιδιαίτερα στους τριβείς (ρουλεμάν) του turbocharger.

7.9.1 Επεξηγήσεις Σχημάτων I/7.9-7.9a

- 1 ΗΛΕΚΤΡΙΚΟΣ ΚΙΝΗΤΗΡΑΣ
- 2 ΠΑΡΕΜΒΥΣΜΑ ΑΓΟΓΟΥ
- 3 ΚΑΛΥ
- 4 ΥΨΗ
- 5 ΜΕΤΑΧΕΙΡΙΤΙΚΟ ΤΥΛΙΟΣ
- 6 ΚΕΛΥ
- 7 ΚΑΛΥΝ
- 8 ΚΑΛΥΝ
- 9 ΑΠΟΣ
- 10 ΚΙΟΝ
- 11 ΔΙΑΚΟ



Σχ. 1/7.9



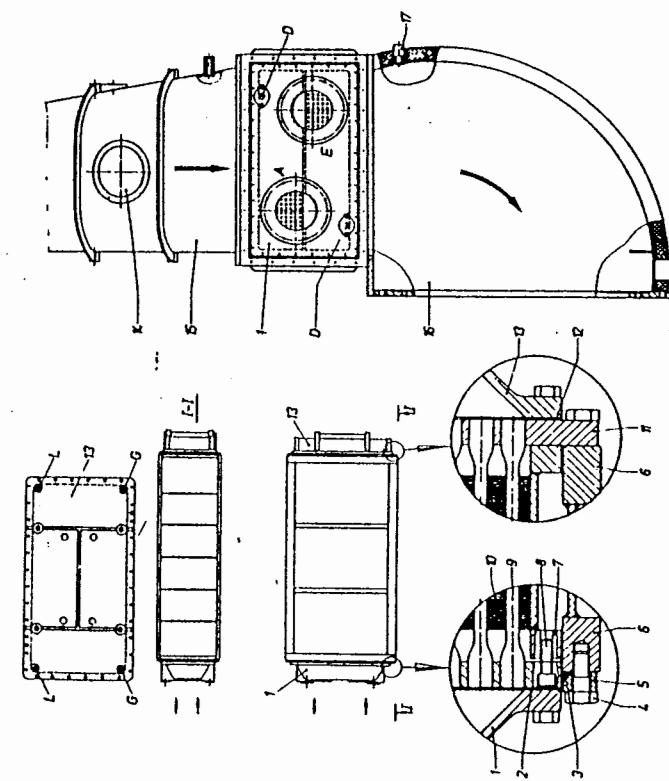
7.10 ΨΥΓΕΙΑ ΑΕΡΟΣ — AIR COOLERS Σχ. 1/7.10

Ο δέρας που διδεται όποι κάθε turbocharger περνάει από τα ψυγεία δέρος (air coolers) και στή συνέχεια στό συλλέκτη δέρος σάρωσης. Ο ακούπος τού ψυγείου δέρος είναι νά ψύχει τόν ήδη θερμό δέρα σάρωσης πριν νά εισχωρήσει στόν συλλέκτη δέρος, και κατόπιν στούς κυλινδρούς. Ο δέρας περνάει γύρω από σιωλήνες ψύξης οι οποίοι ψύχονται με νερό. Κατά τήν διάρκεια τής λειτουργίας των πρέπει τά ψυγεία νά δερίζονται συνεχώς, γιατί μία ύψηλή θερμοκρασία δέρος σάρωσης προκαλεῖ με τήν σειρά της ύψηλή θερμοκρασία έξαγωγής. Γι' αυτό πρέπει νά έλεγχεται ή θερμοκρασία έξαγωγής νερού ψύξης.

Η διαφορά μεταξύ τής θερμοκρασίας τής εισαγωγής τού νερού ψύξης στό ψυγείο δέρος, και τής θερμοκρασίας έξαγωγής τού δέρος σάρωσης μετά τό ψυγείο δέρος, μπορεῖ νά χρησιμοποιηθεῖ σάν σημείο πορστήρησης γιά τήν άπόδοση τών ψυγείων. Αν αύτή ή διαφορά θερμοκρασίας αύξηθει χωρίς νά μετατραπεῖ τό φορτίο τής μηχανής ή η ποσότητα τού νερού ψύξης, τότε θά σημαίνει διτί ύπόρχει βλάβη στό ψυγείο δέρος.

Έπισης μία αύξηση πίεσης τού δέρος σάρωσης σημαίνει βλάβη στό ψυγείο δέρος, τήν πλευρά τού δέρος.

Σχ. 1/7.10



7.10.1 Επεξηγήσεις Σχ. 1/7.10

1. ΚΑΛΥΜΜΑ ΜΕ ΕΞΩΤΕΡΙΚΕΣ ΚΑΙ ΕΞΩΤΕΡΙΚΕΣ ΣΥΝΔΕΣΙΣ
2. ΣΥΝΔΕΣΜΟΙ
3. ΕΛΑΣΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
4. ΚΟΧΛΙΑΣ
5. ΦΛΑΝΤΑ
6. ΚΕΛΥΦΟΣ ΤΟΥ ΨΥΓΕΙΟΥ
7. ΠΛΕΥΡΙΚΟ ΤΜΗΜΑ
8. ΟΔΗΓΟΣ ΚΟΧΛΙΑ
9. ΣΩΛΗΝΕΣ ΨΥΞΗΣ
10. ΨΥΚΤΡΕΣ
11. ΣΩΛΗΝΕΣ ΚΑΙ ΕΛΑΣΜΑ
12. ΣΥΝΔΕΣΜΟΣ
13. ΟΔΗΓΟΣ ΚΑΛΥΜΜΑΤΟΣ
14. ΕΛΕΓΧΟΣ ΓΙΑ ΤΟ ΚΑΛΥΜΜΑ
15. ΑΓΩΓΟΣ ΑΕΡΟΣ ΣΑΡΩΣΗΣ ΠΡΙΝ ΤΟ ΨΥΓΕΙΟ
16. ΑΓΩΓΟΣ ΑΕΡΟΣ ΣΑΡΩΣΗΣ ΜΕΤΑ ΤΟ ΨΥΓΕΙΟ
17. ΣΥΝΔΕΣΗ ΘΕΡΜΟΜΕΤΡΟΥ
18. ΣΥΝΔΕΣΗ ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΗΣ
- A. ΕΞΑΓΩΓΗ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ
- B. ΣΥΝΔΕΣΗ ΓΙΑ ΧΗΜΙΚΟ ΚΑΘΑΡΙΣΜΟ
- C. ΕΞΑΓΩΓΗ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ
- D. ΚΑΤΑΘΛΙΨΗ
- E. ΕΞΑΕΡΙΣΜΟΣ

ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΟΓΔΟΟ

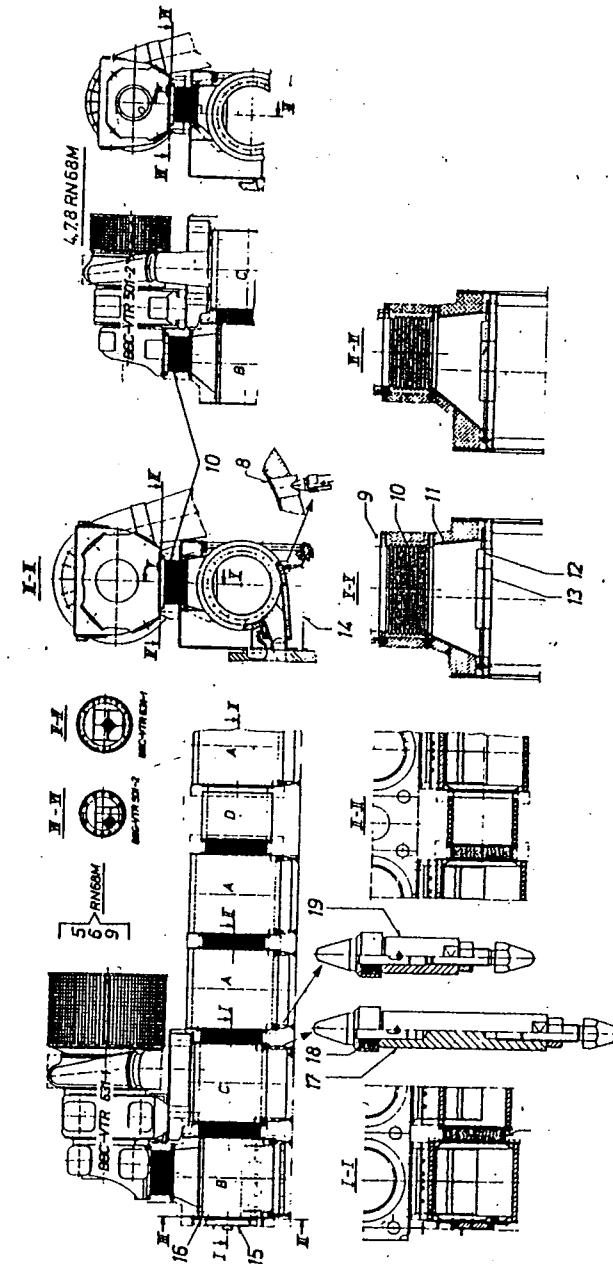
ΣΥΣΤΗΜΑ ΣΩΛΗΝΩΣΕΩΝ

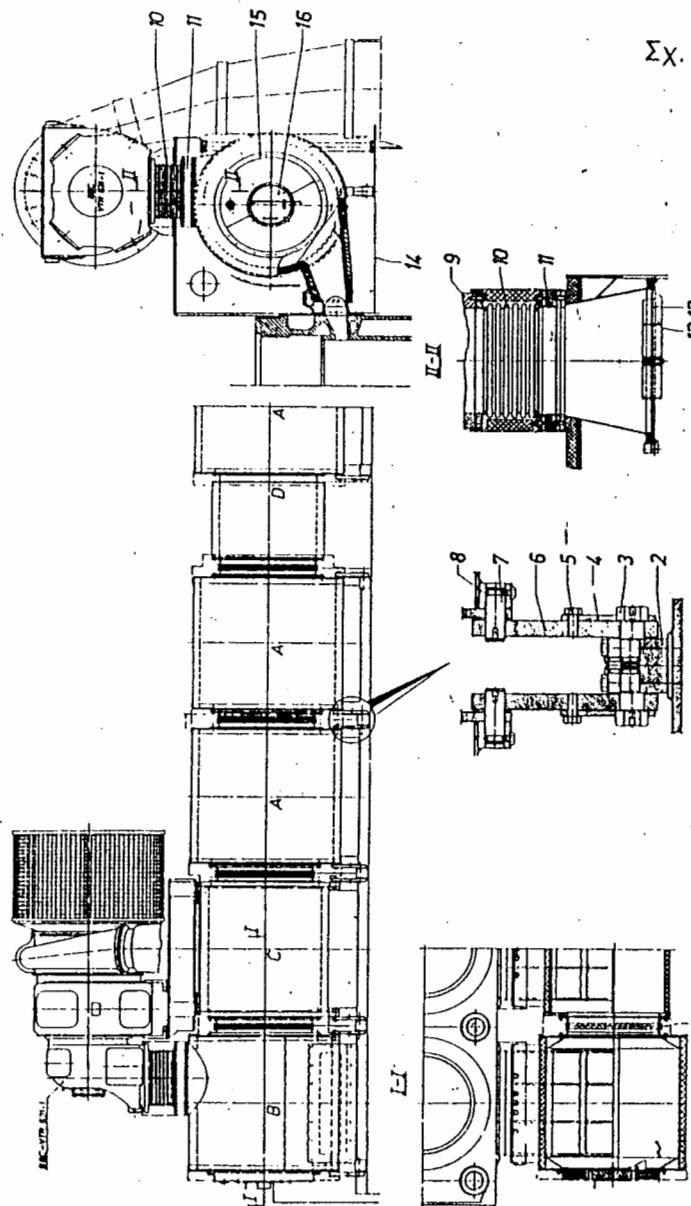
8.1 ΑΓΩΓΟΣ ΕΞΑΓΩΓΗΣ Σχ. 1/8.1 - 8.1α

Ο άγωγός έξαγωγής δέρινων ήποτελείται ήποτε τημήματα σωληνώσεων διαιφορετικών ίιπιων. Τά συνδετικά τμήματα αυτών συνδέονται στους περιχιτώνιους χώρους. Ή σχεδίαση τέτοιων σωληνώσεων μεταβάλλεται άναλαγώς του άριθμού των κυλινδρών της μηχανής. Στις μηχανές RND 76M και 90M η ρύθμιση του άπαιτούμενου μήκους των σωληνώσεων [σε ψυχρή κατάσταση] γίνεται στρέφοντας τόν έκκεντρικό πείρο 3, πού διατηρεί το ρυθμίσουμε τό άσφαλτίζουμε με ένα ζλασμα. Επίσης μεταξύ τού συνδετικού άγωγού και της σωλήνας πού συνδέεται στό turbocharger ύπαρχε ένα προστατευτικό ζλασμα για νά μην εισέρχονται ξένα τμήματα στό turbocharger (π.χ. μικρά τμήματα ήποτε σπασμένα έλαστηρια ήμβδων κλπ.). Αύτα τά προστατευτικά μέρη θά πρέπει νά έλεγχονται μία φορά τόν χρόνο.

Τά άκρα τών σωλήνων έχουν άνθρωποθυρίδες ήποτε δους κονείς μπορεί νά περάσει στόν άγωγό έξαγωγής καί νά έπιμεωρήσει τις θυρίδες έξαγωγής καί τά έλαστηρια τών ήμβδων.

Σχ. 1/8.1





Σχ. I/8.1α

8.1.1 Επεξηγήσεις Σχ. I/8.1 - 8.1α

1. ΑΝΤΙΣΤΑΘΜΙΣΤΗΡΑΣ
2. ΣΤΗΡΙΞΗ
3. ΕΚΚΕΝΤΡΙΚΟΣ ΠΕΙΡΟΣ
4. ΡΥΘΜΙΣΤΙΚΟ ΕΛΑΣΜΑ
5. ΚΟΧΛΙΑΣ
6. ΕΛΑΣΜΑ ΣΤΗΡΙΞΗΣ
7. ΠΕΙΡΟΣ
8. ΣΩΛΗΝΑ ΕΞΑΓΟΓΗΣ
9. ΚΕΛΥΦΟΣ ΕΙΣΑΓΟΓΗΣ ΑΕΡΟΣ
- 10.
11. ΕΝΔΙΑΜΕΣΟ ΤΜΗΜΑ
12. ΠΡΟΣΤΑΤΕΥΤΙΚΑ ΤΜΗΜΑΤΑ
13. ΤΜΗΜΑ ΣΥΓΚΡΑΤΗΣΗΣ
14. ΣΥΛΛΕΚΤΗΣ ΑΕΡΟΣ ΣΑΡΙΣΗΣ
15. ΚΑΛΥΜΜΑ ΑΚΡΟΥ
16. ΚΑΛΥΜΜΑ ΑΝΩΡΩΠΟΘΥΡΙΔΑΣ
17. ΜΕΓΑΛΟ ΣΤΗΡΙΓΜΑ ΓΙΑ ΤΗ ΣΩΛΗΝΑ ΕΞΑΓΟΓΗΣ
18. ΕΛΑΤΗΡΙΟ
19. ΜΙΚΡΟ ΣΤΗΡΙΓΜΑ ΓΙΑ ΤΗ ΣΩΛΗΝΑ ΕΞΑΓΟΓΗΣ
- A. ΣΩΛΗΝΑ ΕΞΑΓΟΓΗΣ
- B. ΣΩΛΗΝΑ ΕΞΑΓΟΓΗΣ ΤΜΗΜΑ ΜΕ ΤΟΝ ΣΥΝΔΕΤΙΚΟ ΑΓΩΓΟ ΓΙΑ ΤΟ TURBOCHARGER
- C. ΣΩΛΗΝΑ ΕΞΑΓΟΓΗΣ
- D. ΣΩΛΗΝΑ ΕΞΑΓΟΓΗΣ ΕΝΔΙΑΜΕΣΟ ΤΜΗΜΑ

8.2 ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΥΔΑΤΟΣ ΨΥΞΗΣ Σχ. I/8.2

Τά συστήματα ψύξης τῆς μηχανῆς χωρίζονται σε τρία τμήματα:

α) Τμήμα ψύξης κυλίνδρων

β) Τμήμα ψύξης έμβιδων

γ) Τμήμα ψύξης έγχυτήρων

Η κυκλοφορία του νερού ψύξης γίνεται όποι ανεξάρτητες άντλες οι οποίες λειτουργοῦν όποι ήλεκτρικούς κινητήρες.

8.2.1 α) Ψύξη κυλίνδρων

Ρυθμιστικοί δίσκοι τοποθετούνται μεταξύ των ένωσεων στις σωληνώσεις για νά ρυθμίζουν τήν έπιθυμητή πίεση και έπομένως τήν άνδλογή κυκλοφορία νερού ψύξης. Υπάρχουν έπισης έξαεριστικοί σωλήνες πού δόηγοῦν στήν δεξιομενή έκτρονωσης «expansion tank» και δίσουν ένα καλό έξαερισμό στό σύστημα. Ένας δισκόπητης πίεσης τοποθετείται στό σύστημα και πραστατεύει τήν μηχανή όποι μία διακοπή του ύδατος ψύξης καθώς ή μηχανή διακόπτει τήν λειτουργία της αυτομάτως.

Σε προηγούμενο δέ κεφάλαιο έχουμε δεί ότι άτομικές βαλβίδες τοποθετούνται στις σωλήνες εισαγωγῆς και έξαγωγῆς κάθε κυλίνδρου οι οποίες έπιτρέπουν τήν διακοπή κάθε κυλίνδρου όποι τό σύστημα ψύξης. Κατά τή διάρκεια δέ τής λειτουργίας οι βαλβίδες πρέπει νά παραμένουν τελείως άνοικτές. Άν θέλουμε έπισης νά διοστραγγίζουμε τους χώρους ψύξης σε κάθε κυλίνδρο, αυτό γίνεται με τό άνοιγμα τών βαλβίδων διοστράγγιξης.

8.2.2 β) Σύστημα ψύξης έμβολων

Περιληπτικά και έδω αναφέρεται τό σύστημα ψύξης έμβολων γιατί έχει άναφερθεί καὶ σὲ προηγούμενο κεφάλαιο. Από τή σωλήνα διανομῆς τό νερό ψύξης έμβολου ρέει στό κάθε κύλινδρο διά μέσου μιᾶς συνδετικῆς σωλήνας στή σταθερή σωλήνα εισαγωγῆς μέσα στή μηχανή. Από έκει ρέει μέσα στή κεφαλή τοῦ έμβολου καὶ φεύγει άπό τήν έξαγωγή τῆς σταθερής σωλήνας.

8.2.3 γ) Σύστημα ψύξης έγχυτήρων

Τό σύστημα αύτό έχει μία ξεχωριστή άντλα. Στή σωλήνες δέ εισαγωγῆς καὶ έξαγωγῆς κάθε έγχυτήρα μία βαλβίδα διάκοπης τοποθετείται για νά διακόπτει τό σύστημα δάν άφαιραμε κάποιον έγχυτήρα χωρίς νά είναι άπαραίτητα νά άποστραγγίζουμε τό σύστημα. Πρίν δέ έξαρμώσουμε τόν έγχυτήρα αύτές οι βαλβίδες πρέπει νά κλείσουν άλλα νά άνοιξουμε τήν στρόφιγγα άποστραγγίζης πού βρίσκεται άκριβώς έπάνω, άπό κάθε βαλβίδα. Όταν τοποθετήσουμε τόν έγχυτήρα ένεργομε άντίθετα.

8.2.3.1 Επεξηγήσεις Σχ. I/8.2

- | | |
|--|---|
| 1. ΣΩΛΗΝΑ ΔΙΑΝΟΜΗΣ | 8. ΣΩΛΗΝΑ ΣΥΓΚΕΝΤΡΩΣΗΣ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ
TURBOCHARGER |
| 2. ΤΜΗΜΑ ΕΠΙΘΕΩΡΗΣΗΣ (ΨΥΞΗ ΕΜΒΟΛΩΝ) | 9. ΣΩΛΗΝΕΣ ΕΠΙΣΤΡΟΦΗΣ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ
ΚΥΛΙΝΔΡΩΝ ΚΑΙ TURBOCHARGER |
| 3. ΣΩΛΗΝΕΣ ΣΥΓΚΕΝΤΡΩΣΗΣ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ ΕΜΒΟΛΩΝ | 10. ΣΩΛΗΝΑ ΕΞΑΕΡΙΣΜΟΥ |
| 4. ΣΩΛΗΝΑ ΔΙΑΝΟΜΗΣ (ΨΥΞΗ ΚΥΛΙΝΔΡΩΝ) | 11. ΒΑΛΒΙΔΑ ΔΙΑΚΟΠΗΣ |
| 5. ΙΤΡΟΦΙΓΓΑ ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΗΣ ΠΕΡΙΧΙΤΟΝΩΝ ΧΩΡΩΝ | 12. ΣΩΛΗΝΑ ΔΙΑΝΟΜΗΣ ΓΙΑ ΝΕΡΟ ΨΥΞΗΣ
ΤΟΝ ΕΓΧΥΤΗΡΩΝ |
| 5a. ΣΤΡΟΦΙΓΓΑ ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΗΣ ΠΕΡΙΧΙΤΟΝΩΝ ΧΩΡΩΝ | 13. ΣΩΛΗΝΑ ΣΥΓΚΕΝΤΡΩΣΗΣ ΕΞΑΓΟΓΗΣ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ ΕΓΧΥΤΗΡΩΝ |
| 6. ΣΩΛΗΝΕΣ ΣΥΓΚΕΝΤΡΩΣΗΣ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ ΕΞΑΓΟΓΗΣ ΚΥΛΙΝΔΡΩΝ | — ΣΥΣΤΗΜΑ ΨΥΞΗΣ ΚΥΛΙΝΔΡΩΝ |
| 7. ΣΩΛΗΝΑ ΔΙΑΝΟΜΗΣ | — ΣΥΣΤΗΜΑ ΨΥΞΗΣ ΕΜΒΟΛΩΝ |
| | — ΣΥΣΤΗΜΑ ΨΥΞΗΣ ΕΓΧΥΤΗΡΩΝ |
| | — ΣΩΛΗΝΕΣ ΕΞΑΕΡΙΣΜΟΥ |

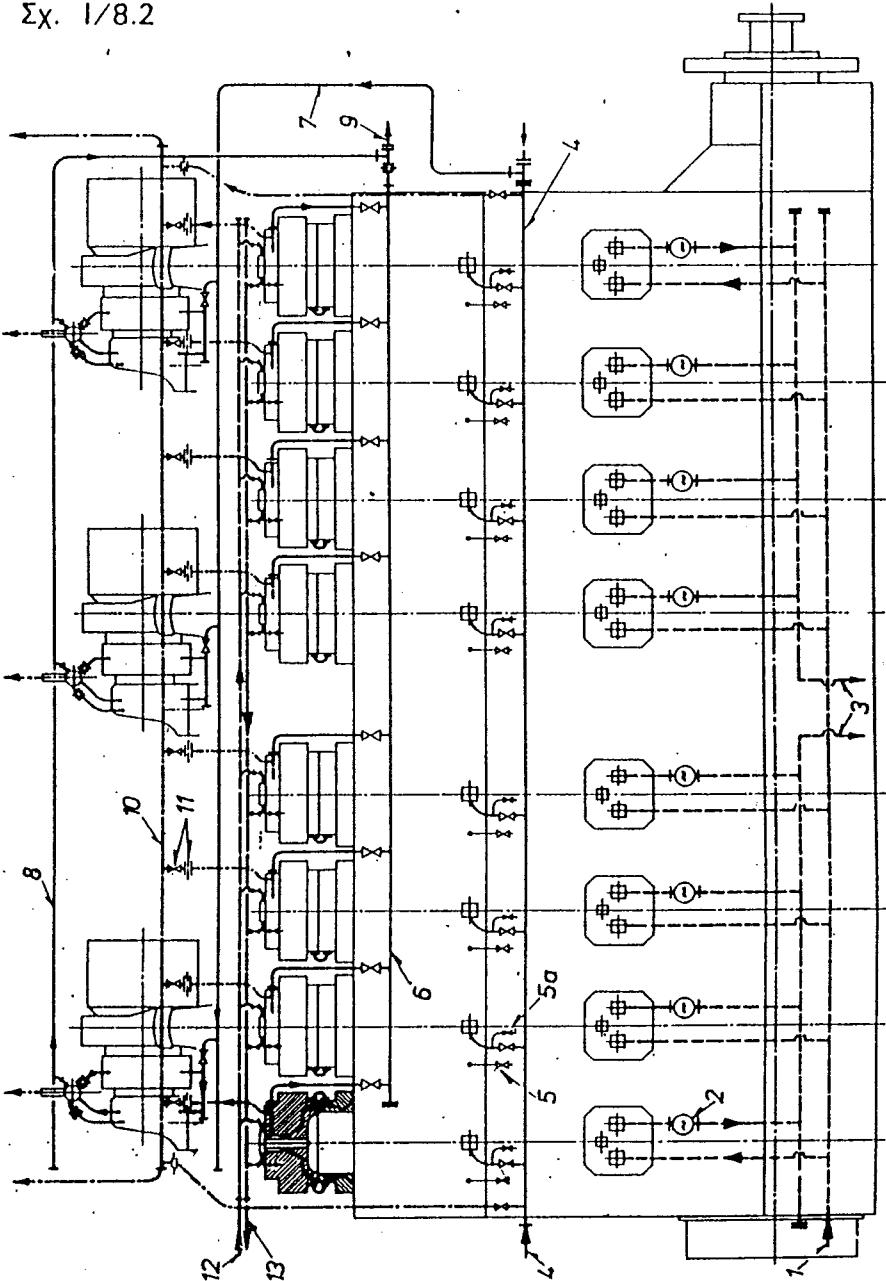
8.3 ΣΥΣΤΗΜΑ ΑΕΡΟΣ ΕΚΚΙΝΗΣΗΣ Σχ. I/8.3

Αύτό τό σύστημα φαίνεται στό (Σχ. I/8.3). Όταν άφαιραμε σωλήνες αύτοῦ τοῦ συστήματος πρέπει νά φροντίζουμε έτοι μώτε νά μήν εισέρχονται οκόνες ή ξένα σώματα μέσα στή σωλήνες. Πρίν θέσουμε τήν μηχανή σέ λειτουργία καλό είναι νά άποστραγγίζουμε (δάν υπάρχει) κάθε είδος ύγρου άπό τούς άφεοθαλάμους.

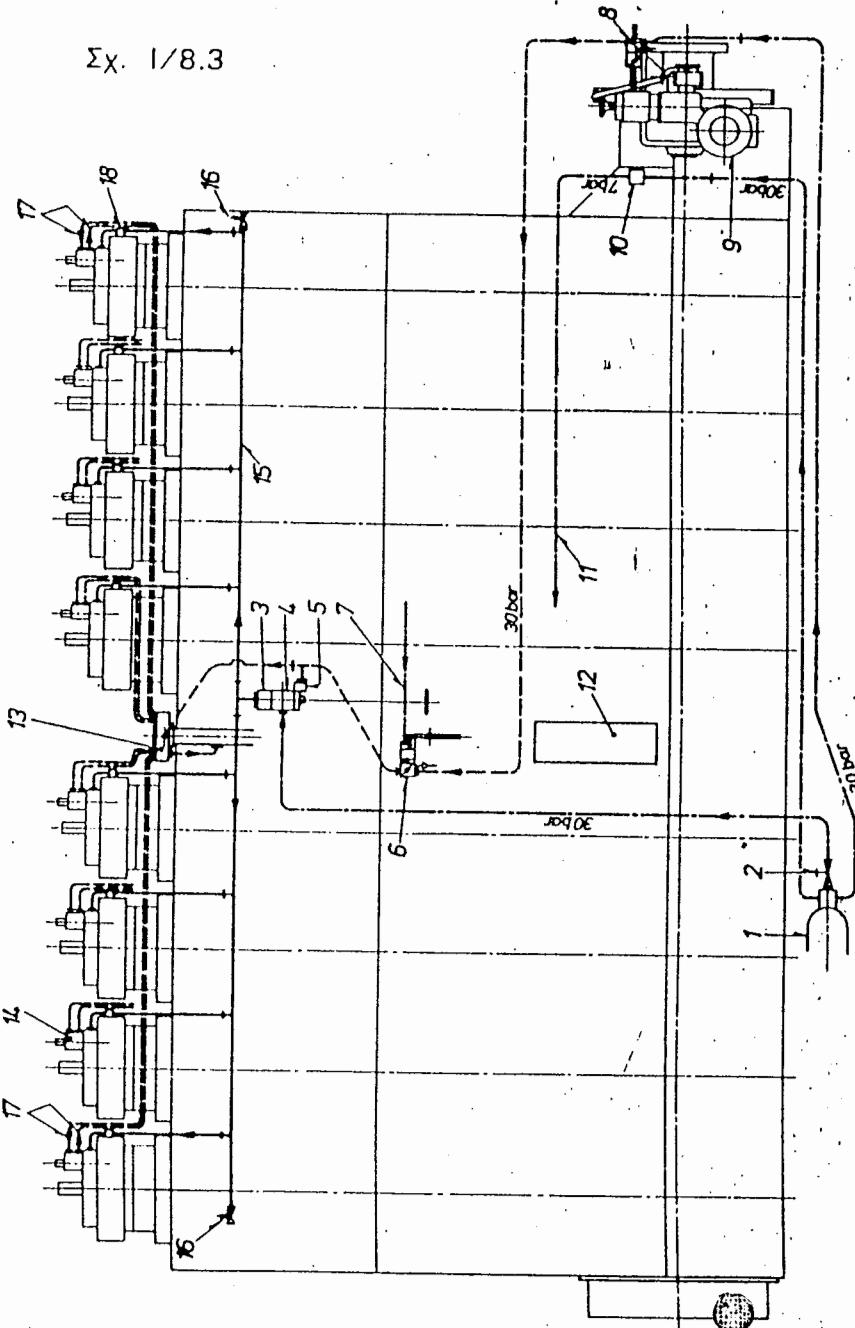
8.3.1 Επεξηγήσεις Σχ. I/8.3

- | | |
|--|---|
| 1. ΑΕΡΟΘΑΛΑΜΟΣ | 11. ΚΥΡΙΑ ΣΩΛΗΝΑ ΑΕΡΟΣ |
| 2. ΒΑΛΒΙΔΑ ΔΙΑΚΟΠΗΣ | 12. ΚΙΒΩΤΙΟ ΑΥΤΟΜΑΤΙΣΜΟΝ |
| 3. ΒΑΛΒΙΔΑ ΜΙΑΣ ΕΠΙΣΤΡΟΦΗΣ | 13. ΒΑΛΒΙΔΑ ΕΝΑΡΞΗΣ |
| 4. ΒΑΛΒΙΔΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΔΙΑΚΟΠΗΣ | 14. ΒΑΛΒΙΔΑ ΕΝΑΡΞΗΣ |
| 5. ΟΔΗΓΟΣ ΒΑΛΒΙΔΑ | 15. ΣΩΛΗΝΑ ΔΙΑΝΟΜΗΣ ΑΕΡΟΣ ΕΝΑΡΞΗΣ |
| 6. ΒΑΛΒΙΔΑ ΕΛΕΓΧΟΥ ΑΕΡΟΣ | 16. ΒΑΛΒΙΔΑ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ |
| 7. ΑΠΟ ΤΟΝ ΑΥΤΟΜΑΤΟ ΕΛΕΓΧΟ ΤΗΣ ΜΗΧΑΝΗΣ | 17. ΒΑΛΒΙΔΑ ΕΝΑΡΞΗΣ ΣΤΗ ΣΩΛΗΝΕΣ ΕΛΕΓΧΟΥ |
| 8. ΒΑΛΒΙΔΑ ΕΜΠΛΟΚΗΣ | — ΣΩΛΗΝΕΣ ΑΕΡΟΣ ΕΝΑΡΞΗΣ |
| 9. ΚΡΙΚΟΣ (ΣΦΟΝΔΥΛΟΣ) | — ΣΩΛΗΝΕΣ ΑΕΡΟΣ ΕΛΕΓΧΟΥ |
| 10. ΜΟΝΑΔΑ ΜΕΙΩΣΗΣ ΤΗΣ ΠΙΕΣΗΣ | — ΣΩΛΗΝΕΣ ΣΤΟ ΜΗΧΑΝΟΣΤΑΣΙΟ |

Σχ. I/8.2



Σχ. I/8.3

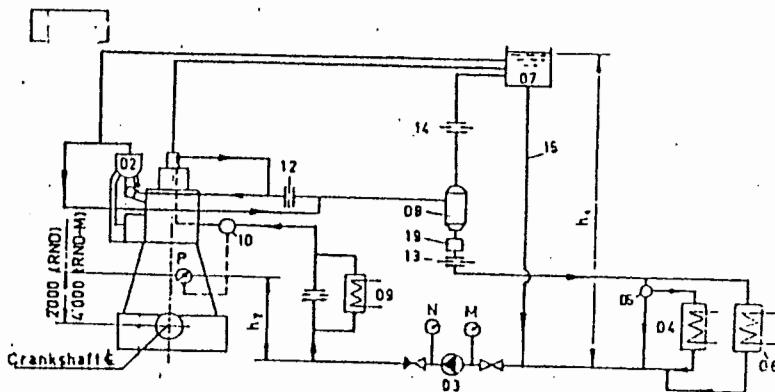


8.4 ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΤΗΣ ΠΟΣΟΤΗΤΑΣ ΚΑΤΑΘΛΙΨΗΣ ΤΗΣ ΑΝΤΛΙΑΣ

Έπειδη στά συστήματα σωληνώσεων πού περιγράφιμαρισμέσπουδαιορόλο, έχουνοι άντλιες τους, πού πολλές φορές είναι αύτόνομες άπό τό δύο σύστημα παρνοντας λειτουργία από ηλεκτρικό κινητήρα. Ήδη δώσουμε ένα τρόπο υπολογισμού, τού ψηφους τής κατάθλιψης τών άντλιων αυτών, και ίδιαίτερα γιά τά συστήματα ψύξης πού έχουμε ήδη περιγράψει.

8.4.1 Σύστημα ψύξης περιχιτωνίου χώρου Σχ. I/8.4.1

Η ποσότητα πού καταθλίβει ή άντλια ψύξης έξαρταται άπό την άντισταση του κυκλώματος και τή σταθμη πίεσης τού συστήματος στην εισαγωγή τής μηχανής. Άλλα αυνιθως τό διποτούμενο ύψος τής κατάθλιψης είναι άρκετά ύψηλά γιά νά Ικανοποιήσει τής διποτήσεις τής πίεσης, τού κυκλώματος ψύξης.



8.4.1.2 Αντίσταση τού κυκλώματος

Τό κύκλωμα άποτελείται άπό σωληνες, βαβλίδες, ψυγεία και στόμια. Προτιμώτερο είναι νά ύποδιαιρείται τό κύκλωμα σε τρίμια, και απή συνέχεια νά υπολογίζεται ή άντισταση κάθε τρίμητος λαριβανομένων πάντα καλών άπωλειων λόγω τριβής. Κατόπιν άν θέλουμε την διλική άντισταση, προσθέτουμε τίς άντιστάσεις κάθε τρίμητος κατά σειρά άπό τήν έξαγωγή τής άντλιας (03) πρός τήν εισαγωγή. Γιά τρίμητα μέ πολλαύς κλάδους (ιυνδεσεις έν παραλλήλω μόνο ή άντιστασι ένός κλάδου χρειόζεται νά ύπολογισθεί διάτο κάθε κλάδος έχει τήν ίδια άπωλεια τριβής.

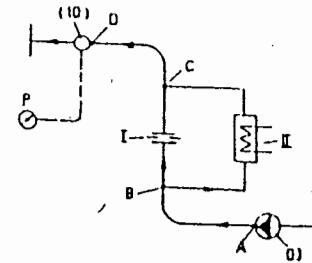
Παράδειγμα I/8.4.1.2

Οι άπωλειες τριβής άπό τό Α μέχρι τό Δ είναι:

Απώλεια άπό Α μέχρι Β: 0,8 (Νούμερα έμπειρικά, ρικά)

Απώλεια άπό Β μέχρι Ζ:

- α) άπό Β-I-C: 2,1 M (Νούμερα έμπειρικά)
- β) άπό Β-II-C: 2,1 M (Νούμερα έμπειρικά)



Απώλεια από C-D: 1,1 M (Νούμερα έμπειρικά)

Ολική απώλεια τριβών από A-D:

$0.8 + 2.1 + 1.1 = 4Mwg$ (Μόνο ένας κλάδος από B μέχρι C χρειάζεται νά ύπολογισθεί).

Για νά έμαστε σίγουροι δτι ή προκαθορισμένη χωρητικότητα θά καταθλίβεται από τήν άντλια, ή ύπολογιζόμενη άντισταση του κυκλώματος δέν θά πρέπει νά υπερβαίνει τά 25M διότι θά έχουμε νά ύπολογισουμε και τίς απώλειες λόγω τριβής. Η πρόσθετη ένας στοιχίου (13) στο σύστημα μᾶς επιτρέπει νά διορθώσουμε τήν άντισταση του κυκλώματος και έπομένως τήν πίεση στήν είσαγωγή τής μηχανής.

Καταθλιβόμενη ποσότητα άντλιας και ύψος αύτής = 'Άντισταση του κυκλώματος'

'Αν τώρα ή ύπολογιζόμενη άντισταση του κυκλώματος χώρις τό στόμιο (13), βρεθεί μέχρι και 25M ή καταθλιβόμενη ποσότητα τής άντλιας και τό ύψος αύτής θά παραμένει άμετάβλητη. 'Αν δημας υπερβαίνει τά 25M, ή καταθλιψη και τό ύψος πρέπει νά αύξησουν π.χ. πρόσθεσε 5M στήν ήδη ύπολογιζόμενη άντισταση.

α)'Υπολογιζόμενη άντισταση του κυκλώματος: 16 M

καταθλιψη και ύψος άντλιας : 30 M (άμετάβλητο)

β)'Υπολογιζόμενη άντισταση του κυκλώματος : 28 M

Νέα ύψος καταθλιψης άντλιας : $28 + 5 = 33M$

Τώρα μπορούμε νά έλεγχουμε τήν πίεση πού έπιδρα στήν ιείσαγωγή τής μηχανής ή όποια (πίεση) έκφραται από τίς απώλειες λόγω τριβών του συστήματος.

8.4.2 Πίεση στήν είσαγωγή τής μηχανής

Σύμφωνα μέ τό Σχ. I/8.4.1 μπορεί νά ύπολογισθεί ώς άκολούθως:

Πίεση Συστήματος P = 'Υψος κατάθλιψης άντλιας + h1 - 'Απώλειες λόγω τριβής στήν σωλήνα (15) - 'Απώλειες λόγω τριβής από τήν έξαγωγή τής άντλιας μέχρι τή σωλήνα (10) - h2.

'Αν ή ύπολογιζόμενη πίεση P βρίσκεται κοντά ή κάτω από τό κατώτερο δριο τής πίεσης αύτό σημαίνει ότι ή άντισταση του κυκλώματος από τήν έξαγωγή τής άντλιας μέχρι τήν σωλήνα είσαγωγής (10) είναι πολύ ύψηλή. Μετά από αύτό ή κατάθλιψη τής άντλιας πρέπει νά αύξηθει γιά νά φθάσει στήν τιμή τής κύριας πίεσης του συστήματος ή ή άντισταση του κυκλώματος πρέπει νά έλαττωθεί. Μία άλλη πιθανότητα είναι νά βρίσκεται πάνω από τό διάτρητο δριο πίεσης τότε ή άντισταση από τό στόμιο (13) μέχρι τήν είσαγωγή τής άντλιας (03) πρέπει νά έλαττωθεί. Για κάθε διόρθωση πού θά γίνεται στήν άντισταση δύοι οι ύπολογισμοί πού έγιναν πρίν πρέπει νά έπαναληφθούν.

8.5 ΣΥΣΤΗΜΑ ΨΥΞΗΣ ΕΜΒΟΛΩΝ Σχ. I/8.5

8.5.1 Άντισταση κυκλώματος

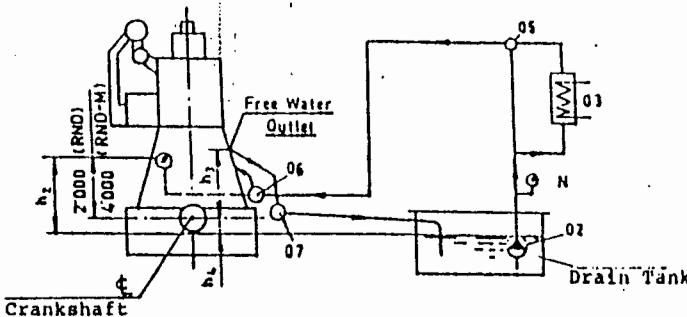
Τό σύστημα ψύξης έμβολων είναι ένας κύκλωμα π μέ έλευθερη έξωτερηκή ροή. Αύτό σημαίνει ότι ή γραμμή τίν σωληνώσεων από τήν έξογωγή τής μηχανής πρός τήν δεξιανή ή αποστράγγιξης δέν πρέπει νά ύπολογισεται γιά τήν άντισταση του κυκλώματος. Η αειρά τήν ύπολογισμών είναι ή ίδια πού έγινε και γιά τό σύστημα ψύξης του περιχτιώνιου χώρου. Δηλαδή τό κύκλωμα διαιρείται σέ τμήματα και ή άντισταση κάθε τμήματος από τήν έξαγωγή τής άντλιας μέχρι τήν είσαγωγή τής μηχανής πρέπει νά ύπο-

λογισθεί και έται έχουμε:

"Υψος κατάθλιψης άντλιας = 'Άντισταση από τήν έξαγωγή τής άντλιας μέχρι τήν είσαγωγή τής μηχανής + κύρια άντισταση τής μηχανής + h3 + h4.

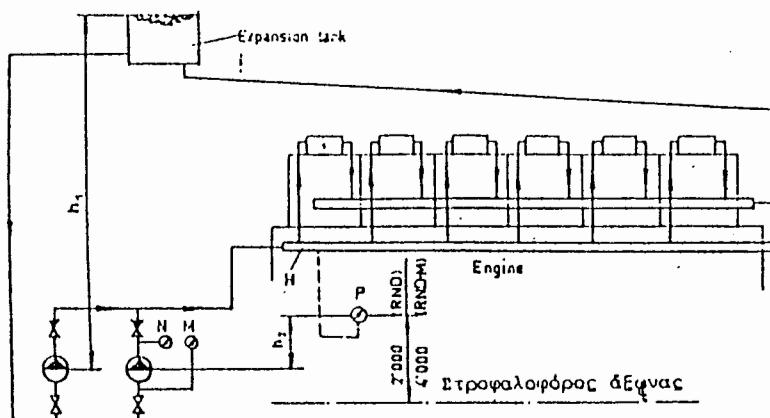
Έπειδή ύπάρχει μεγάλη άντισταση στήν μηχανή, ένα ύψος κατάθλιψης μικρότερο από 55m δύσκολα θά έται άποδεκτό.

At.0, At.0-H	άδ	76	90	105
h, Imm	1900	2100	2100	2300



8.6 ΣΥΣΤΗΜΑ ΨΥΞΗΣ ΒΑΛΒΙΔΩΝ ΚΑΥΣΙΜΟΥ

8.6.1 Άντισταση κυκλώματος Σχ. I/8.6.1



Και έδω γίνεται η ίδια σειρά ύπολογισμών. Δηλαδή τό κύκλωμα χωρίζεται σέ

τρήματα και ή άντισταση κάθε τρήματος άπό την έξαγωγή της άντλιας μέχρι την εισαγωγή της άντλιας πάλι πρέπει νά ύπολογισθεί.

"Υψος κατάθλιψης = Αντίσταση κυκλώματος

Μέρια άντιστοιχιό σε μία μᾶλλον ύψηλή άντισταση της μηχανής ή ύπολογιζόμενη άντισταση θά είναι πολύ ύψηλή. Κατ για σύτο δταν έχουμε πολύ ύψηλή άντισταση πρέπει ή νά αύξησουμε την κατάθλιψη της άντλιας ή νά έλαττωσουμε τις άπωλειες τριβής.

Παράδειγμα

Υπολογιζόμενη κατάθλιψη: 33 M

Νέο υψος κατάθλιψης: : 33 M ή

30 M με έλαττωμένη την άντισταση τοῦ κυκλώματος.

Η πίεση πού έπιδρα στην εισαγωγή τοῦ κυκλώματος της μηχανής θά πρέπει νά ύπολογισθεί διότι έκαρτάται άπό τις άπωλειες τριβής κατά μήκος τοῦ κυκλώματος.

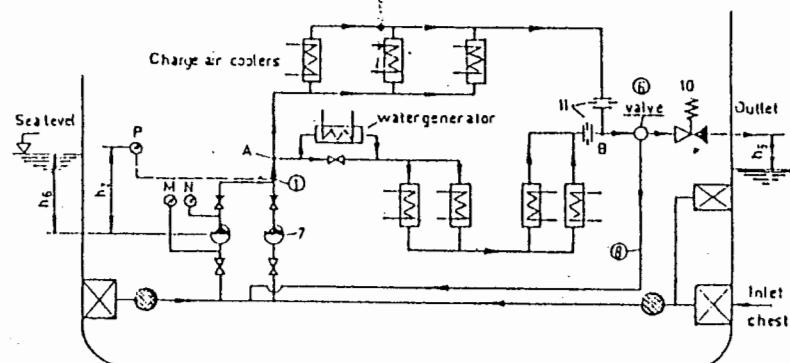
8.6.1.2 Σύστημα πίεσης στην εισαγωγή της μηχανής Σχ: I/8.6.1

Σύστημα πίεσης P = "Υψος κατάθλιψης +h1 — άπωλεις τριβής άπό τη δεξαμενή έκτόνωσης διά μέσου τῶν άντλιων μέχρι τὴ σωλήνωση εισαγωγῆς +h2.

"Αν η πίεση βρεθεί κάτω τοῦ όρου πίεσης θά σημαίνει δτι έχουμε πολύ ύψηλές άπωλειες λόγω τριβής. Τότε θά πρέπει νά αύξησουμε την κατάθλιψη της άντλιας. "Αν δὲ συμβαίνει τό δάντιθετο τότε ή άντισταση τοῦ κυκλώματος πρέπει νά έλαττωθεί.

8.7 ΣΥΣΤΗΜΑ ΨΥΞΗΣ ΘΑΛΑΣΣΙΝΟΥ ΝΕΡΟΥ

8.7.1 Αντίσταση κυκλώματος Σχ: I/8.7.1



Τό σύστημα αύτό είναι ένα σύστημα συνδιασμοῦ άνοικτοῦ - κλειστοῦ κυκλώματος. Από τό δύο κυκλώματα, μόνο τό άνοικτό λαμβάνεται ύπ' δψιν στούς ύπολογισμούς τῆς άντιστασης. Κατ έδω έχουμε τήν ίδια οειρά ύπολογισμῶν και ή δλική άντισταση τοῦ κυκλώματος λαμβάνεται προσθέτωντας δλες τις άντιστασεis κάθε τρήματος στή σειρά. Εδώ πρέπει νά ύπενθυμίσουμε δτι γιά γραμμής έν παραλλήλω μόνο ή άντισταση μᾶς

γραμμής ύπολογίζεται. "Αναφερόμενοι στό (Σχ: I/8.7.1) ή άντισταση άπό Α μέχρι B είναι ή ίδια έτει διά μέσου τῶν ψυγείων δέρος έτει διά μέσου τῆς γεννήτριας νεροῦ.

"Υψος κατάθλιψης άντλιας = άντισταση κυκλώματος +h5

"Αν τό ύπολογιζόμενο ύψος κατάθλιψης είναι χαμηλώτερο άπό δτι τό άπαιτούμενο δὲν προτείνεται νά μεταβληθεί κάτι στό σύστημα άλλα δν είναι ύψηλώτερο τότε πρέπει ή νά μειωθεί ή άντισταση τοῦ κυκλώματος (μεγαλύτερες σωληνώσεις κλπ) ή νά αύξηθει τό άπαιτούμενο ύψος κατάθλιψης.

Τό σύστημα πίεσης P μπορεί νά ύπολογισθεί άπό:

P = ύψος κατάθλιψης άντλιας +h1 - άπωλεις λόγω τριβής άπό τό κιβώτιο εισαγωγῆς τῆς άντλιας και άπό την έξαγωγή τῆς άντλιας πρός τό οιηείσι μέτρησης (1) +h2.

8.7.1.2 Επεξηγήσεις Σχ: I/8.7.1

Inlet chest = κιβώτιο εισαγωγῆς

Charge air coolers = ψυγεία δέρος

Sea level = ορόμητο θαλασσας

Water generator = γεννήτρια νεροῦ

Delivery head = ύψος κατάθλιψης (διαφορά

πίεσης μεταξύ έξαγωγῆς και εισαγωγῆς άντλιας)

ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΕΝΑΤΟ

9.1 ΓΕΝΙΚΕΣ ΟΔΗΓΙΕΣ ΚΑΤΑ ΤΗΝ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑ ΤΗΣ ΜΗΧΑΝΗΣ.

Μέχρι τώρα έιδαμε στό προηγούμενα κεφάλαια τά τρήματα πού άποτελούν μία μηχανή SULZER της σειρᾶς RND και RND...M. Σε αύτό τό κεφάλαιο θά δοθούν γενικές διηγήσεις κατά τήν διάρκεια τής λειτουργίας τῆς μηχανής, καθώς έπιμιτης πιθανά προβλήματα και τρόποι άντιμετώπισης αύτῶν.

9.2 ΠΡΟΕΤΟΙΜΑΣΙΑ ΤΗΣ ΜΗΧΑΝΗΣ ΠΡΙΝ ΤΗΝ ΕΚΚΙΝΗΣΗ

1. Κατ' άρχην έλεγχεται ή στάθμη τῶν δεξαμενῶν: πετρελαίου, έλαιου λιπαρωσεως τριβέων μηχανής (SUMPTANK) και στραβιλοφυσητήρων, κυλινδρελαίου, και ίδιας κυκλοφορίας ψύξης χτισιών. Αγοργοντι τό έπιστρομα τῶν ύγρων και οι έξαρειστικοι κρουνοί σ' δλα τά σημεία τῆς μηχανής.

2. Εκκινούνται οι άντλιες και προθερμαίνεται ή μηχανή με θέρμανση τοῦ νερού κυκλοφορίας και τοῦ λιπαντελαίου.

3. Έξαρεούται τό δίκτυο ταῦ νεροῦ κυκλοφορίας τῶν κυλινδρίων, κοι έξαρειστονται τά δίκτυα ψύξης τῶν στραβιλοφυσητήρων, βαλβίδων έξαγωγῆς, ψυγείων δέρος ασύρωσης και έχυτήρων πετρελαίου.

4. Ανογονται τά έπιστρομα λίψης διαγραμμάτων στά πώμωτα τῶν κυλινδρών και υπέρεφεται ή μηχανή με τόν κρίκο γιά λίγο, γιά νά έξαρειστη ή δι τά κινητά μέρη ούτης είναι τελείως έλειψηρα γιά στέψη και ή δι μέσα στούς κυλινδρούς δὲν ύπάρχουν πετρελαία, νερό, έλαιο, κ.λ.π.

5. Άνοιγονται τά έξαεριστικά πωματα τών έγχυτήρων πετρελαίου καί διατηρούνται αύτά άνοικτά μέχρι νά έξαερωθεί τελείως τό δίκτυα πετρελαίου καί νά ρέει θερμό πετρέλαιο χωρίς σέρα καί άναθυμιάσεις.

6. Ελέγχεται ή πίεση τοῦ άρεας έκκλινησης τῆς μηχανῆς, καί συμπληρώνανται τά άεροθυλάκια δν χρειάζεται.

7. Συμπληρώνονται τά λιπαντήρια τών βαλβίδων προκκίνησις μή έλαιο.

8. Απασυνδέεται δ κρίκος καί άφαπλίζεται.

9. Ελέγχεται ὃν δλα τά έπιστόμια καί οι διακόπτες ἐπί τοῦ δικτύου καί τών μηχανημάτων είναι στή σωστή τους θέση.

10. Ελέγχονται οι πίεσεις.

11. Δοκιμαστικῶς κινεῖται ή μηχανή μόνο μή άρεα καί βεβαιώνεται δτι δ μηχανισμός έκκλινησης τοῦ συστήματος έργαζεται σωστά.

12. Τέλος κλείνουμε τά έπιστόμια λήψης διαγραμμάτων κινεῖται ή μηχανή πρόσω κοι άναποδα γιά μικρό χρονικό διάστημα μή έγχυση πετρελαίου καί τότε πλέον ή προετοιμασία τῆς μηχανῆς έχει τελειώσει.

9.3 ΦΡΟΝΤΙΔΕΣ ΚΑΤΑ ΤΗΝ ΔΙΑΡΚΕΙΑ ΤΗΣ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑΣ ΤΗΣ ΜΗΧΑΝΗΣ

1. Περιοδικά πρέπει νά παρακαλαυθείται ή λίπανση τών κυλίνδρων καί νά έλεγχεται ή κανονική τροφοδότηση τοῦ κυλινδρελαίου.

2. Κάθε στιγμή έλεγχωνται οι πίεσεις καί θερμοκρασίες νά είναι στή φυσική τους έκταση συγκρινόμενες μή αύτές στούς πίνακες τών δοκιμῶν.

3. Αν παρατηρηθεί θερμοκρασία έσφαλμένη ύψηλή ή χαμηλή, τότε πρέπει νά διορθωθεί άλλα βαθμιαία άποφεύγοντας άπότομη άλλαγη.

4. Πάνιστε πρέπει νά είναι άνοικτά τά έπιστόμια έσαγωγῆς καί έξαγωγῆς τοῦ νερού ψύξης τῆς μηχανῆς.

5. Τά ποιό κάτω αριμεία είναι τά περισσότερα αημαντικά γιά τή παρακολούθηση τῆς μηχανῆς:

α) Δείκτης φορτίου (LOAD INDICATOR)

β) Θερμοκρασίες έξαγωγῆς καυσαερίων μετά τούς στροβιλοφυσητήρες

γ) Πίεση άρεος σάρωσης

δ) Στροφές τῆς μηχανῆς

ε) Στραφές τών στροβιλοφυσητήρων

ζ) Θερμοκρασία καυσαερίων

6. Μή έποφή ατίς θύρες τοῦ στραφαλοθαλάμου έλεγχεται ή κανονική θερμοκρασία τών κινουμένων έντος αύτῶν μερών τῆς μηχανῆς.

7. Περισσικάς νά λιπαίνονται οι άρθρωσεις τοῦ συστήματος μηχανισμοῦ ρυθμιστοῦ ατροφών καί χειριστηρίου.

8. Οι διακόπτες τών ύγρων τοῦ συλλέκτου άρεος σάρωσης πρέπει νά παραμένουν πάντοτε κατά τήν λειτουργία τῆς μηχανῆς λίγο άνοικτοι, οέ κάθε δέ φυλακή πρέπει νά άνοιγονται μερικά δευτερόλεπτα γιά νά έξιδατόνωνται καλά οι άεροσυλλέκτες.

9. Η θερμοκρασία άρεος σάρωσης πρέπει νά διατηρείται 104-113°F γιά νά άποφεύγετο ή διάβρωση άπό τή συμπύκνωση τῆς ύγρασίας τοῦ άρεος. Σέ θάλασσα ύψηλής ύγρασίας δπου ή συμπύκνωση αύξανέται υπερβολικά καί έται έχουμε γρήγορη διάβρωση στά πλακίδια τών βαλβίδων έσογωγῆς, είναι έπιθυμητό δπως ή θερμοκρασία τοῦ άρεος σάρωσης ύψηλη δποι ηγειαλύτερο δριο τών 130°F, γιά νά άποφεύχθει ή συμπύκνωση. Επειδή δημιας μή αιχνησα τῆς θερμοκρασίας έξαγωγῆς τών ατόσιλοφυσητήρων κατά 40°F περίπου, πρέπει νά παρατηρείται προσεκτικά ή άνα-

φερόμενη θερμοκρασία τών καυσαερίων τών στροβιλοφυσητήρων διότι ύπάρχει περίπτωση νά φθάσει καί νά ξεπεράσει τό έπιτρεπόμενο δριο.

10. Παρακολουθείται περιοδικῶς άπό κάθε φυλακή ή έξαγωγή τών ύγρων άπό τυχόν διαρροές τών στυπειοθλιπτών τών τηλεσκοπικών σωλήνων καί τών έλαιων.

11. Η καύση κάθε κυλίνδρου έλεγχεται με τή λήψη διαγραμμάτων τούλαχιστον μία φορά κάθε έβδομαδά.

12. Τά έλαια πού έπιπλέουν στή δεξαμενή τών φίλτρων τοῦ ύδατος ψύξης τών έμβδωλων πρέπει νά άφαιρούνται αέ κάθε φυλακή.

13. Η θερμοκρασία ψύξης τών έγχυτήρων πετρελαίου νά τηρείται τό λιγώτερο στήν έσαγωγή 176°F καί στήν έξαγωγή 194°F.

14. Οταν διαβάζεται μία θερμοκρασία είναι πολύ σημαντικό νά γίνεται έξακριβωση μή τή συνθησιμένη μέθοδο τῆς έπαφής καί δχι άπλως μή τήν παρατήρηση τοῦ θερμομέτρου.

15. Τό αύτόματο έπιστόμιο τοῦ άρεος κινήσεων τῆς μηχανῆς πρέπει νά έχει δασούνται δταν οι κινήσεις τῆς μηχανῆς έχουν τελειώσει.

16. Οταν η μηχανή λειτουργεί οι άπατομες άλλαγές τών θερμοκρασιών πρέπει νά άποφεύγωνται. Αν κάποτε συμβεί αύτό είναι ένδεχόμενο νά χαλωρώσουν οι κοχλίες σύσφιξης τών διαφόρων φλαντζών τοῦ συστήματος κυκλοφορίας ή άλλων μερών τῆς μηχανῆς καί νά παρουσιαστούν διαρροές νερού κυκλοφορίας ή καυσαερίων. Επίσης οι κοχλίες τών COVER INSERT πρέπει δημιούμαρφα νά αυσφύγωνται γιά προστασία τών διαβρώσεων ή καί θραύσεων άκρη πού θά προέλθει άπό διαφυγή καυσαερίων. Σέ μία δνιση σύσφιξη ή διαφυγή περιστέλλεται πολλές φορές μή χαλάρωση τών πολύ αυσφυγένων κοχλιών παρά μή σύσφιξη τών έλαφρων αυσφυγένων.

9.4 ΑΠΑΙΤΟΥΜΕΝΕΣ ΕΡΓΑΣΙΕΣ ΜΕΤΑ ΤΟ ΤΕΛΟΣ ΤΩΝ ΚΙΝΗΣΕΩΝ

1. Άνοιγονται τά έπιστόμια λήψης διαγραμμάτων, στρέφεται ή μηχανή μή άρεα ιερικές φορές γιά νά έλευθερωθεί δ χώρος καύσης άπό τά καυσαερία καί νά προστατευθούν έται τά έσωτερικά μέρη τοῦ κυλίνδρου άπό δξειδώσεις πού πιθανόν νά γίνουν κατά τόν χρόνο πού ή μηχανή δέν θά λειτουργεί.

2. Οταν η μηχανή παραμένει ύε κατάσταση προθέρμανσης έλεγχονται οι θερμοκρασίες δλων τών μερών αύτής κοι έπιθεωρείται ή κυκλοφορία τοῦ έλαιου μέσα στό στραφαλοθάλαμο.

3. Τό λιγώτερο μία ώρα μετά τή κράτηση τῆς μηχανῆς συνεχίζεται ή λειτουργία τών άντλιων τῆς κυκλοφορίας: ο) έγχυτήρων, β) έμβδωλων, γ) κυλίνδρων, ε) έλαιου λίπανσης καί κρατούνται δταν οι θερμοκρασίες εισόδου καί έξόδου έξισαθούν.

4. Αν ύπάρχει κινδύνος νά παγώσει στή μηχανή καί στό δίκτυα τό νερά κυκλοφορίας, άποστραγγίζουμε τελείως αύτά.

9.5 ΕΡΓΑΣΙΕΣ ΣΥΝΤΗΡΗΣΗΣ ΤΗΣ ΜΗΧΑΝΗΣ

1. Κοχλίες βάσης

Έλεγχος σύσφιξης τών κοχλιών θεμελίωσης τῆς μηχανῆς οική βάση τοῦ σκάφους άνα 500-1000 ώρες γιά περίπτωση χαλάρωσής των.

2. Εσωτερικές συνδέσεις έξαρτημάτων τῆς μηχανῆς

Έλεγχος καί σύσφιξη αέ περίπτωση χαλάρωσης, δλων τών κοχλιών καί περικοχλιών τών κινουμένων έξαρτημάτων μέσα στό στραφαλοθάλαμο άνα 500-1000 ώρες.

3. Υδραυλικοί κοχλίες κυρίως τριβέων

Έλεγχος του βαθμού σύσφυξης αύτών με την κανονική πίεση των 450 kg/cm², μετά τις 500-1000 ώρες λειτουργίας.

4. Απόκλιση στροφαλοφόρου δέξιωνος (Deflection)

Η μέτρηση της απόκλισης του στροφαλοφόρου έκτελείται σε δύο περιπτώσεις δηλαδή σε ξηροφόρτο πλοίο καὶ με ζήμα άνα 3000 ώρες λειτουργίας της μηχανής.

5. Εγχυτήρες πετρελαίου

Καθαρισμός των προστομίων των, έπιθεώρηση, ρύθμιση της πίεσης, έκχυσης καὶ έλεγχος του ψεκασμού, μετά ἀπό κάθε 500-1000 ώρες λειτουργίας.

6. Βαλβίδες έξαγωγής και υστατερίων

α) Έλεγχονται οι σύνδεσμοι σύνδεσης αύτών γιά περίπτωση χαλάρωσης έξετάζονται οι πλήκες άσφαλτεων άντησκονται στην κανονική άσφαλτιστική διάσταξη κάθε 500-1000 ώρες λειτουργίας. Έπισης στο ίδια χρονικό διάστημα λιπαίνονται μέ το προσδιοριζόμενο λιποντικό (γράσαρο) δλοι οι σύνδεσμοι των βαλβίδων.

β) Αντικατάσταση παρεμβυσμάτων στεγανότητος δν είναι άναγκη, καθώς έπισης άντικατάσταση των στρεβλωμένων βαλβίδων (λαμπακών). Έπιθεώρηση σύτων κάθε 3000-4000 ώρες.

7. Βαλβίδες προκίνησης

Έλεγχεται σε κάθε λιμάνι ή λειτουργία των βαλβίδων προκίνησης μέ το ειδικά έργαλειο, έπισης γίνεται καθαρισμός, έλεγχος των όπων ψέκασης γιά φθορά μετά τή λειτουργία 6000-8000 ώρων.

8. Φίλτρα μηχανής

α) Βαλβίδα: Καθαρίζονται κάθε 500 ώρες λειτουργίας.

β) Πετρελαίου: Τό μηχανικοῦ τύπου φίλτρα τοῦ πετρελαίου πρέπει νά καθαρίζονται κάθε 500 ώρες λειτουργίας της μηχανής ή καὶ νωρίτερα δν ή ποιότητα τοῦ πετρελαίου τό άπαιτει.

γ) Φίλτρα άνορρόφησης όρεος στροβιλοφυσητήρων: Τό λιγώτερο κάθε 500-1000 ώρες λειτουργίας πρέπει νά καθαρίζονται τά έξωτερικά άνορροφητικό φίλτρα των στροβιλοφυσητήρων.

9. Καθαριότητα στροφαλοθαλάμου

Μετά ἀπό κάθε έπισκεψη ή έπιθεώρηση μέσα στό στροφαλοθαλάμο πρέπει νά έξετάζεται προσεκτικά δτι δέν παρέμειναν ξένα άντικείμενα ζτις διάστρητες πλάκες ταῦ πυθμένα της βάσης της μηχανής.

10. Χειριστήριο καὶ ρυθμιστής τροφών.

Έλεγχονται δλες οι άρθρωσεις τοῦ συστήματος ρύθμισης πετρελαίου καὶ τοῦ χειριστηρίου. Κάθε δέ 500-1000 ώρες λειτουργίας λιπαίνονται.

11. Θάλαμοι σάρωσης

Άνοιγονται οι θυρίδες τοῦ κάτω μέρους τῶν θαλάμων τῆς σάρωσης καὶ καθαρίζονται δλες οι έπιφάνειές τους. Κάθε 500-1000 ώρες λειτουργίας άφαιρούνται τά έλαια ἀπό τις έπιφάνειες τῶν στυπεισθλιπτῶν τῶν βάκτρων καὶ τῶν τηλεσκοπικῶν σωλήνων. Τουτόχρονα έξετάζονται τά πλακίδια τῶν βαλβίδων σάρρωσης γιά περίπτωση δξείδωσης καὶ καθαρίζονται μὲ τή χρησιμοποίηση ψύκτρας καὶ τετραχλωριούχου άνθρακος. Περίπτωση δξείδωσης ύπάρχει περισσότερο στό μέρος τοῦ άεροσυλλέκτη παρά στή πλευρά τοῦ θαλάμου σάρρωσης.

12. Εέξταση τῆς λίπανσης τῶν χιτωνίων

Προσεκτικά πρέπει νά έξετάζωνται κάθε 1000 ώρες λειτουργίας της ιηχανής δλες οι έσωτερικές έπιφάνεις τῶν χιτωνίων τῶν κυλινδρών, τά έμβιδα, τά έλατηρια, καὶ γενικά δλος ο κύλινδρος έσωτερικώς.

13. Οστικός τριβέας

Μετά ἀπό λειτουργία 1.500-20.000 ώρες.

Έπιθεώρηση καὶ έλεγχος δξωνικῶν έλευθεριῶν.

Έλεγχος κυκλοφορίας καὶ θερμοκρασίας έλαιου.

Σημείωση: Τά άνωτέρω θά έκτελούνται ἀπό είδικό πρόσωπο.

14. Εμβιδα

α) Μετά ἀπό λειτουργία 3500-4000 ώρες

— έξάρμωση πώματος

— Διαίρεση τούτων

— Έπιθεώρηση γιά κάποια διάβρωση

— Αντικατάσταση παρεμβύσματος

— Έπιθεώρηση δλων τῶν κοχλίων, γιά τυχόν θραύσεις

— Αρμαση

β) Εξάρμωση έμβιδων

— Καθαρισμός καὶ έλεγχος

— Έπιθεώρηση καλής κατάστασης τῆς κεφαλῆς τοῦ έμβιδου τῶν τιλεσκοπικῶν σωλήνων, τοῦ βάκτρου τῶν έμβιδων

— Μέτρηση έλατηρίων καὶ αύλακων

γ) Στηπιοθλήπτες βάκτρου έμβιδων

— Καθαρισμός καὶ έλεγχος

— Επισκευή πλευρικῶν διάκενων δακτυλίων στεγανότητος καὶ άπόξεσης

δ) Στηπιοθλήπτες ιψύης έμβιδων

— Εξάρμωση

— Καθαρισμός καὶ έλεγχος

— Αντικατάσταση δακτυλίων δν είναι άναγκη

ε) Χιτώνια κυλινδρών

— Καθαρισμός θυρίδων, σάρρωσης καὶ έξαγωγῆς

— Αφαρέση πατούρας καὶ έλεγχος διαμέτρου

ζ) Ελεγχος λίπανσης τοῦ κυλινδρου

— Αρμιση τῶν άνωτέρω καὶ έλεγχος στεγανότητος τοῦ νεροῦ

15. Τριβεῖς κνοδακοφόρου

Έλεγχος έλευθεριῶν μετά ἀπό λειτουργία 5000-7000 ώρων.

16. Συταρωτές βαλβίδες έλέγχου έκκινησης

Μετά ἀπό λειτουργία 6000-8000 ώρες.

Καθαρισμής καὶ έλεγχος.

17. Ρυθμιστής (Woodward)

Έλεγχος στάθμης έλαιου.

Αλλαγή έλαιου κάθε 6 μῆνες.

18. Μοχλάς ρύθμισης

Γρασσόρισμα μετά ἀπό λειτουργία 1500 ώρων.

19. Στροβιλοπτηρωτές

Έξόρμωση αύτῶν.

Αντικατάσταση τῶν τριβέων (ρουλεμάν) καὶ τῶν άντιλιων έλαιου μετά ἀπό λειτουργία 8000-9000 ώρες.

20. Ψυγεία άέρος

Έλεγχος έξαερισμοῦ κατά κανονικά χρονικά διαστήματα μετά ἀπό 6000-8000 ώρες λειτουργίας.

Καθαρισμός καὶ άντικατάσταση ψευδαργύρου.

21. Βαλβίδες άσφαλτιστικῶν κυλινδρών κυρίας μηχανής

Μετά ἀπό λειτουργία 7000-8000 ώρων, καθαρισμός καὶ έλεγχος. Εφαρμογή δν είναι άναγκη.

22. Ψυγεία

Όλα τά ψυγεία πού βρίσκονται μέσα στό μηχανοστάσιο μετά από λειτουργία 5000-6000 ώρες νά έκτελείται καθαρισμός και άντικατάσταση ψευδαργύρων.

23. Ανεπιστροφες βαλβίδες άέρος σάρρωσης

Μετά από λειτουργία 7000-8000 ώρων, νά έκτελείται έξαρμωση, καθαρισμός και άρμωση.

24. Αντλίες

Όλες οι άντλίες του Μηχανοστάσιου νά έξαρμώζονται, νά έπιθεωρούνται, αφού συμπληρώσουν 6000-8000 ώρες λειτουργίας.

25. Κινητήρες

Μετά από λειτουργία 13000-15000 ώρων, γίνεται έξαρμωση και καθαρισμός, τών περιελξεων μέ τετραχλωράτη, στέγνυσια με λάμπες θέρμανσης και κάλυψη (βάψιμο) μέ μονωτικό βερνίκι.

9.5.1 Λειτουργία μέ χαμηλό φορτίο

Γενικώς τά δύκλουμα πρέπει νά παρατηρούνται:

1. Έλεγχος δύν ό χειροκίνητος διακόπτης του βιοηθητικού φυσητήρα βρίσκεται στή θέση «automatik».

2. Γιά νά άποφύγουμε συμπύκνωση ήμέσα στά συλλέκτη δέρος σάριωσης, τό νερό ψύξης πού παρέχεται στά ψυγεία δέρος θά πρέπει νά διακοπεί τελείως ήμέρι ή θερμοκρασία της εισαγωγής νερού ψύξης νά άνελθει άρκετά.

Σέ περιπτώση λειτουργίας μέ χαμηλό φορτίο, είναι πολύ άναγκασιούς οι έχχυτήρες καυσίμου νά βρίσκονται σέ καλή κατάσταση. Τό δύκαντο πρέπει νά πραστιμασθεί κατάλληλα.

Η παροχή τού έλασι λίπανσης κυλίνδρων μειώνεται αύτομάτως. Έν τούτοις ή μείωση μπορεί αέκ μερικές περιστάσεις νά μήν έχει ικανοποιητικά άποτέλεσμα. Σέ σύτές της περιπτώσεις ό ρυθμιστής τών λιπάνσεων στούς κυλίνδρους πρέπει νά ταπετθεί ιεροκίνητα μία θέση κοντά στό σημείο περιστροφής του μοχλού κίνησης.

9.6 ΟΔΗΓΙΕΣ ΓΙΑ ΤΟΠΟΘΕΤΗΣΗ ΤΗΣ ΜΗΧΑΝΗΣ ΧΩΡΙΣ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑ ΓΙΑ ΜΕΓΑΛΟ ΧΡΟΝΙΚΟ ΔΙΑΣΤΗΜΑ

Άν η μηχανή πρέπει νά παραμείνει γιά μεγάλο χρονικό διάστημα χωρίς νά λειτουργεί ένεργούμε ώς έξης:

1. Θέτουμε τόν μοχλό άναστραφής στή θέση «STOP».

2. Κλείνουμε τήν άντοματη βαλβίδα διακοπής δέρος μέ τήν βιοήθεια της χειροκίνητης στρόφιγγας.

3. Οι σωλήνες δέρος έναρξης πρέπει νά έξαρείζονται μέ της άντιστοιχεις βαλβίδες. Γίνεται έπισης έλεγχος δύτι δέν έχει άπομείνει καθόλου πίεση στής σωλήνες ούτες, έλεγχονται τά άντιστοιχα μιανόμετρα.

4. Οι άντλίες νερού και έλασι θά πρέπει νά παραμένουν σέ λειτουργία τούλαχιστον 20' λεπτά μετά από τήν κράτηση της μηχανής και αύτό γιά νά φέρουν δύλα τά ψυχώμενα μέρη της μηχανής αέκ μία ικανοποιητική θερμοκρασία.

5. Κλείνουμε τής βαλβίδες διακοπής της δεξαμενής καυσίμου.

6. Ανοίγουμε τής βαλβίδες άποστραγγίζες στόν άγωγό καυσίμερίων.

7. Διατηρούμε τή θερμοκρασία τού νερού ψύξης σέ κανονικά έπίπεδα.

8. Άν τά βιοηθητικά μηχανήματα και οι λέβητες τεθούν και αύτά έκτος λειτουργίας, πρέπει δύλα τά συστήματα ψύξης νά άποστραγγισθούν τελείως γιά τόν κίνδυνο τής διόβρωσης.

9.6.1 Οδηγίες γιά τήν κράτηση ένός κυλίνδρου μέ βλάβη Σχ. I/9.6.1

Άν παρουσιαστεί σέ κάποιον από τους κυλίνδρους βλάβη, θά πρέπει νά κρατήσουμε τή μηχανή και νά έπιδιορθώσουμε τή βλάβη. Όταν αύτό δέν είναι δυνατό νά συμβεί, τάτε διακόπτουμε τήν λειτουργία τής άντιστοιχου άντλίας πετρελαίου του κυλίνδρου.

Άν τό έμβολο δύ κύλινδρος έχουν κάποια βλάβη, ένω οι τριβείς τού ποδός διωστήρος και τά ζύγωμα είναι σέ καλή κατάσταση, τότε μόνο τό έμβολο μέ τό βάκτρο μπορεί νά μετακινηθεί. Έπιπροσθέτως δέ λαμβάνονται τά έξης μέτρα.

- Στεγανοποιούμε τής δύτι του κυλίνδρου μέ τό μηχανισμό 94241
- Στεγανοποιούμε τή βάκτρο του έμβολου μέ τό μηχανισμό 94251 και 94256
- Μετακινούμε τής άκινητες σωλήνες ψύξης έμβολου και στεγανοποιούμε τής δύτι τούς κοχλίες 94395.

Σέ κάθε περίπτωση τά δύκλουμα μέτρα πρέπει νά λαμβάνονται γιά ένα κύλινδρο μέ βλάβη.

— Αποσυνδέουμε και άδειάζουμε τής σωλήνες δέρος έναρξης πρός τή βαλβίδα έναρξης.

— Αποσυνδέουμε και άδειάζουμε τής σωλήνες δέρος έναρξης πρός τό κάλυμμα τού κυλίνδρου.

— Ρυθμίζουμε τήν λίπανση τού άντιστοιχου κυλίνδρου στό πιούπισμα

Τώρα μέ τόν ένα κύλινδρο «έκτός» δέν είναι δυνατόν νά έχουμε τή κανονική ταχύτητα τής μηχανής. Γιά νά προφυλάξουμε τή μηχανή δύπο θερμική ύπερφρτωση, δύ μοχλός ρύθμισης του φορτίου δέν πρέπει νά ύπερβολει τά δρια. Έπιπλέον πρέπει νά έλεγχουμε συνεχώς τό χρώμα τών καυσίμερίων: Σέ περίπτωση πού έχουμε πολύ ύψηλές θερμοκρασίες έξαγωγής, ή ταχύτητα τής μηχανής πρέπει νά έλαττωθεί άντλογα. Κατά τήν διάρκεια έπίσης πού δύ κύλινδρος είνοι «έκτός» λειτουργίας μπορεί νά παρουσιασθεί τή λεγόμενο «Surging» στά Turbochargers, τό δύπο προκαλεί Ισχυρούς θορύβους και διακυμάνσεις στή πίεση σάρρωσης. Άν γίνει αύτό τότε πρέπει νά μειώσουμε τήν ταχύτητα τής μηχανής δύτι δύπο μπορεί νά λειτουργεί στή ταχύτητα πού είχε λόγω τής μηχανής πρέπει νά σταθερής ροής τού δέρος. Συνήθως συμβαίνει ή μηχανή νά μήν έκκινε πάλι όποι όμορο άπομονώσουμε τόν κύλινδρο μέ βλάβη, (ιαύτο γίνεται σέ μηχανές μέ μικρό άριθμο κυλίνδρων). Τότε πρέπει νά έκκινησουμε τή μηχανή άπτά τήν άντιθετο κατεύθυνση άπό δύτι είχε πρίν απαστήσει, γιά νά φέρουμε τόν στραφαλαφόρο δίξινση σέ μία πιό ικανοποιητική θέση έναρξης.

9.6.2 Λειτουργία μέ βλάβη στό ψυγείο άέρος

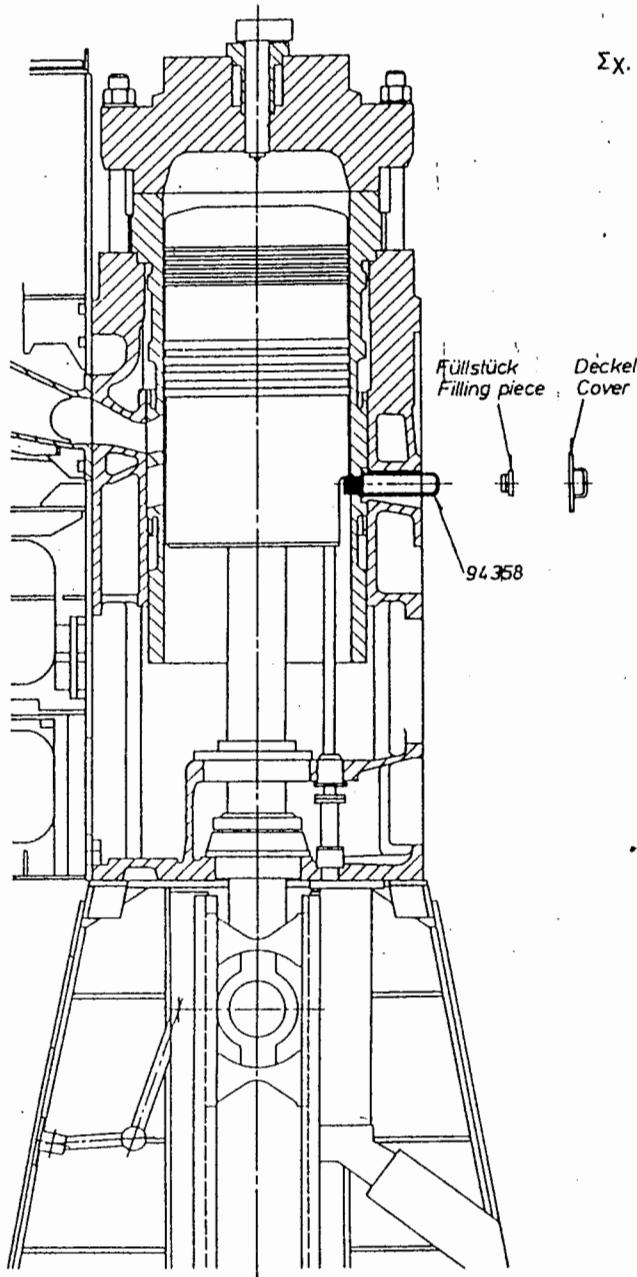
Άν οι άγωγοι ψύξης ένάς δύπο τά ψυγεία δέρος έχουν βλάβη, τότε τό νερό ψύξης θά συγκεντρώνεται στόν συλλέκτη δέρος και θά έχουμε τήν πιθανότητα τής διάθρωσης στής βαλβίδες σάρωσης. Έπισης τό νερό μπορεί νά φθείρει τά έμβολα και τά έλαττηριά τους. Γιά αύτό λαμβάνουμε τά έξης μέτρα:

α) Αντικαθισταύμε τά τηήματα πού έχουν βλάβη, δύσσ τό δυνατόν τό συντομιώτερο μήδε τό έπιτρέπουμε οι καταστάσεις τής λειτουργίας τής μηχανής.

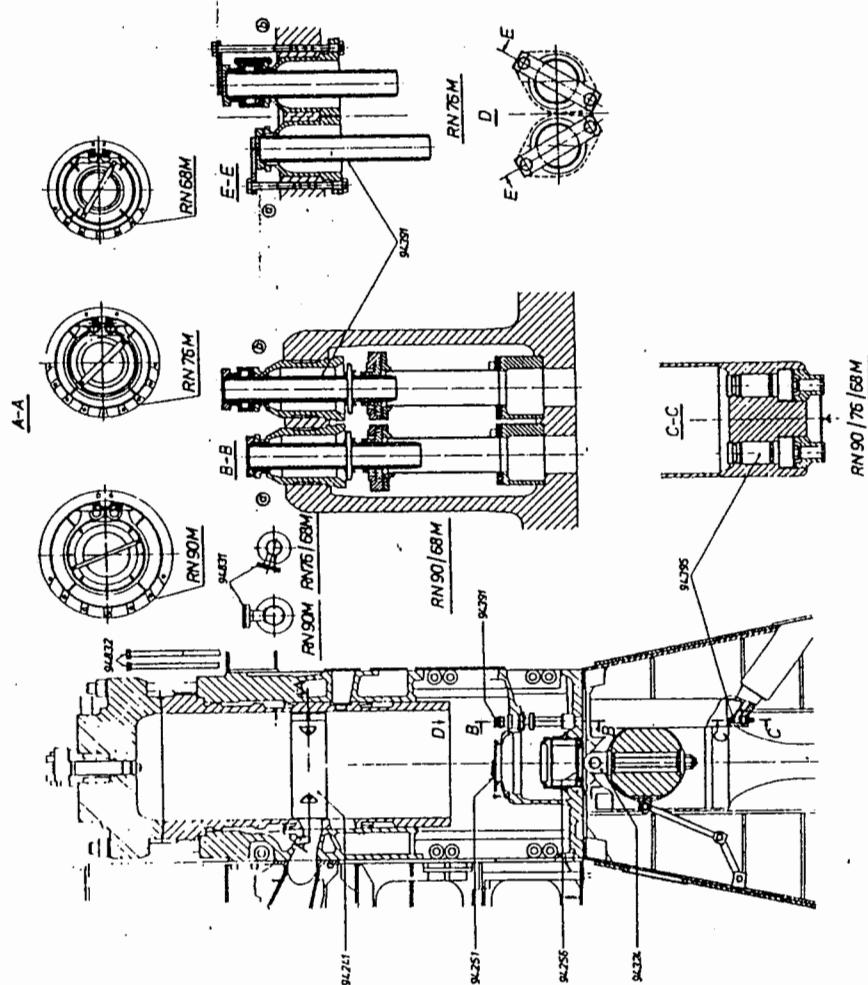
β) Διακόπτουμε τή λειτουργία τού ψυγείου και τό άποστραγγίζουμε.

Τό σύστημα τραφοδοσίας νερού ψύξης πράσ τό ψυγείο πού έχει βλάβη άπομονώνεται. Έν συνεχέα πρέπει νά παρακολουθείται συνεχώς ή θερμοκρασία έξαγωγής και άν υπάρχει κάποια αύξηση ούτης πρέπει νά έλαττωθεί στραφαλαφόρο δίξινση.

Σχ. I/9.6.1



Σχ. I/9.6.1α



9.6.3' Οδηγίες για λειτουργία μέ βλάβη στό turbocharger

Άν παρουσιαστεί κάποια βλάβη στό Turbocharger και οι άπαραίτητες άλλαγές ή έπισκευές δὲν είναι δυνατόν να γίνουν άμεσως, τότε μπορεί τό Turbocharger νό λειτουργεί για μικρό χρονικό διάστημα καί σε μειωμένη ταχύτητα. Γιά αύτή δὲ τή περίπτωση δίδονται οι πιο κάτω οδηγίες. (Σχ. 1/9.6.3).

ΒΛΑΒΗ I (Ένα turbocharger δουλεύει άκμα)

Μέτρα πού λαμβάνονται ακέ turbocharger μέ βλάβη.

1. Μετακινούμε τό ζλασμα έκτόνωσης μεταξύ τού turbocharger και τού συλλέκτη έξαγωγής ταποθετώντας τίς φλάντζες «Α» καί «Β».
2. Ταποθετούμε τήν φλάντζα στεγανοποίησης «D».
3. Κλένουμε τό αύτημα ψύξης τού turbocharger: Διακόπτουμε τήν τραφοδότηση μέ ζλαιο λίπανσης δην τά turbochargers έφοδιάζονται μέ έξωτερικό αύτημα λίπανσης.
4. Ασφαλίζουμε τόν στροφέα τών turbocharger (s) πού έχει βλάβη.

ΠΑΡΑΚΟΛΟΥΘΗΣΗ

Συνεχῶς παρακαλούμε: Πίεση άέρος καί στροφές τού turbocharger.

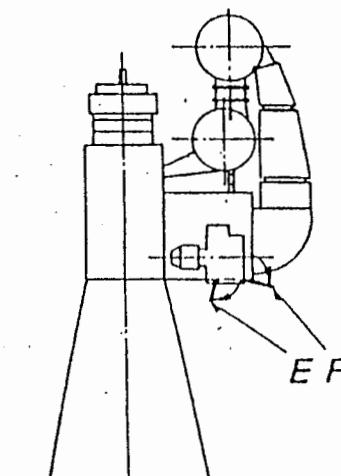
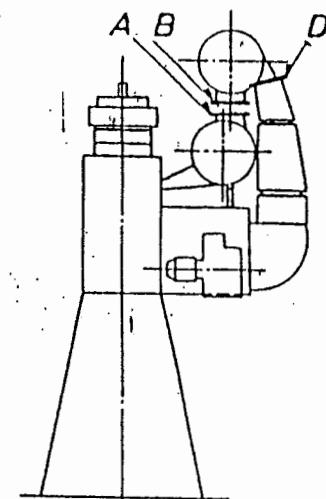
ΒΛΑΒΗ II (Δλα τά turbocharger έχουν βλάβη)

Μέτρα πού λαμβάνονται

1. Ασφαλίζουμε τόν στροφέα.
2. Διακόπτουμε τό ζλαιο λίπανσης
3. Ανοίγουμε δλα τά καλύμματα «E» στό συλλέκτη άέρος.
4. Ανοίγουμε τό κάλυμμα «F» στόν βοηθητικό φυσητήρα.
5. Θέτουμε σε λειτουργία τόν βοηθητικό φυσητήρα, δην αύτό δὲν έχει ήδη γίνει αύτόματα.

ΠΑΡΑΚΟΛΟΥΘΗΣΗ

Παρατηρούμε: Θερμοκρασίες έξαγωγής καί χρώμα τών καυσαερίων.



ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER

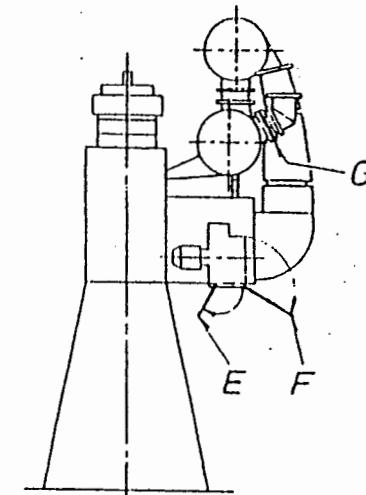
ΒΛΑΒΗ III (Τή μηχανή έχει μόνα ένα Turbocharger)

Μέτρα πού λαμβάνονται

1. Ασφαλίζουμε τόν στροφέα.
2. Διακόπτουμε τήν παροχή ζλαιο λίπανσης (Μόνο μέ έξωτερικό σύστημα παροχής).
3. Ανοίγουμε τά καλύμματα «E».
4. Ανοίγουμε τό κάλυμμα «F».
5. Μετακινούμε τήν φλάντζα «G».
6. Θέτουμε τόν βοηθητικό φυσητήρα σε λειτουργία δην αύτό δὲν έχει γίνει ήδη αύτομάτως.

ΠΑΡΑΚΟΛΟΥΘΗΣΗ

Παρατηρούμε συνεχῶς τή θερμοκρασία έξαγωγής καυσαερίων καθώς καί τά χρώμα τους.



9.7 ΠΙΘΑΝΑ ΠΡΟΒΛΗΜΑΤΑ ΚΑΤΑ ΤΗ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑ ΤΗΣ ΜΗΧΑΝΗΣ

Α. ΠΡΟΒΛΗΜΑΤΑ ΚΑΤΑ ΤΗΝ ΕΝΑΡΞΗ ΑΝΑΣΤΡΟΦΗ ΚΑΙ ΚΡΑΤΗΣΗ

α. Η μηχανή δὲν έκκινε δητιν πιέζουμε τό κομβίλα έναρξης

1. Οι βαλβίδες διακοπής τού άέρος έναρξης στούς δεροθαλάμους ή στίς γραμμές είναι κλειστές.

2. Η βαλβίδα τού αύτομάτου έλεγχου γιά τίς βαλβίδες διακοπής άέρος δὲν είναι τελείως δηνοικτή.

3. Ο κρίκος είναι συνδεδέμενος.

4. Κάποια άπό τίς γραμμές αύτομάτου έλεγχου είναι συνδεδεμένη λάθος.

5. Δὲν υπάρχει πίεση άέρος γιά τόν αύτόματο έλεγχο.

6. Η πίεση άέρος έναρξης είναι πολύ χαμηλή.

7. Οι βαλβίδες έναρξης δὲν άνοιγούνε γιατί είναι κολλημένες.

β. Η μηχανή δὲν άναπτύσσει ταχύτητα.

1. Μερικοί κύλινδροι δὲν τραφοδοτούνται μέ δέρα έναρξης.
2. Μία ή περισσότερες σωλήνες άέρος έναρξης είναι λάθος συνδεδεμένες η μηλοκαριαριμένες.

3. Πολύ χαμηλή πίεση άέρος έναρξης.

4. Οι βαλβίδες έναρξης είναι κολλημένες.

9.7.1 Β.'Η μηχανή στρέφει μέ αέρα - άλλα δέγ λαμβάνει καύσιμο

α.'Ο δείκτης φορτίου παραμένει στή θέση «0».

1.'Ο μοχλός ταχύτητος είναι στά «0».

2.'Ο μοχλός έλεγχου καυσίμου δέν είναι τέλεια στή θέση «0».

3.'Βλάβη στό Governor καί έπομένως δέν άπειλεθερώνεται τό καύσιμο.

4.'Ο έξυπηρετικός κινητήρας κράτησης έχει έμπλακει στή θέση κράτησης.

5.'Ο χειροκίνητος μοχλός κράτησης έχει κολλήσει στή θέση «STOP».

6.'Οι σωλήνες έλεγχου δέρος έχουν μπλοκαρισθεί.

β.'Ο δείκτης φορτίου κινείται στή θέση «10» άλλα οι κύλινδροι δέν λαμβάνουν φορτό.

1.'Η παροχή καυσίμου έχει διοκοπεί, ή οι σωλήνες είναι μπλοκαρισμένες.

2.'Η πίεση παροχής καυσίμου είναι πολύ χαμηλή.

3.'Ο χρονιόμος τών άντλιών καυσίμου έχει ρυθμισθεί λάθος.

4.'Ο μηχανισμός αύτομάτου διακοπής τών άντλιών καυσίμου βρίσκεται σε λειτουργία (διότι οι βαλβίδες κατάθλιψης έχουνε παραμείνει άνυψωμένες).

5.'Η πίεση έλασου καί νερού είναι πολύ χαμηλή.

6.'Υπάρχει βλάβη στόν ήλεκτρικό μηχανισμό διακοπής.

7.'Μετά άπο κάποια έξαρμωση οι σωλήνες άέρα έλεγχου έχουν έπανασυνδεθεί λάθος.

9.7.2 Γ. Δέν έχουμε καθόλου ή έχουμε δύσκολη άνάφλεξη κατά τήν έναρξη.

Καθόλου άνάφλεξη

1.'Η έγχυνόμενη ποσότητα καυσίμου είναι πολύ χαμηλή.

2.'Ο δέρος έναρξης δέν είναι άρκετός γιά νά στρέψει ή μηχανή.

3.'Ακατάλληλο καύσιμο ή αύτό περιέχει πολύ νερό.

4.'Η συμπίεση είναι πολύ χαμηλή.

Μερικοί κύλινδροι δέν έχουν άνάφλεξη

1.'Τό έμβολο τής άντλιας καυσίμου τού άντιστοιχου κυλίνδρου έχει έμπλακη.

2.'Η βαλβίδα διακοπής καυσίμου τής άντλιας έγχυσης δέν είναι άρκετά άνοικτη.

3.'Δέν ύπάρχει ικανοποιητική άναρρόφηση στήν άντλια καυσίμου, ή σε κάποια σωλήνα καυσίμου.

4.'Υπάρχει διαρροή στή σωλήνα έγχυσης καυσίμου.

5.'Έχει κολλήσει ή βελόνα τού έγχυτηρος καυσίμου.

6.'Η συμπίεση είναι πολύ χαμηλή γιά νά ύπάρξει άνάφλεξη στό καύσιμο.

Δύσκολη άνάφλεξη κατά τήν έναρξη.

1.'Η έγχυνομενη ποσότητα τού καυσίμου είναι πάρα πολύ γιά έναρξη.

2.'Κατά τήν έναρξη τού συστήματος έγχυσης, καύσιμο έχει περάσει στούς κυλίνδρους (Τό βελόνα τού έγχυτηρα έχει κολλήσει).

'Η μηχανή δέν μπορεί νά άναστραφει, ή έκκινε πρός μία κατεύθυνση μόνο.

1.'Οι βαλβίδες άναστροφής δέν έχουν τήν κατόλληλη θέση.

2.'Ο έξυπηρετικός κινητήρας άναστροφής έχει μπλοκαρισθεί στή θέση που ίτανε πιριν γίνει κάποια δλλη κίνηση.

9.7.3 Δ.'Η μηχανή δέν μπορεί νά κρατήσει

Δέν μπορεί νά κρατήσει μέ τόν μοχλό άναστροφής.

1.'Η σύνδεση μεταξύ τού έξυπηρετικού κινητήρα διακοπής καί τού ρυθμιστή τής άντλιας καυσίμου έχει διακοπεί.

2.'Ο έξυπηρετικός κινητήρας διακοπής (shift-down servomotor) ή ή άντιστοιχη βαλβίδα έχουν παρουσιάσει έμπλοκη. Η σωλήνα έξαρμωσης γιά τόν έξυπηρετικό κινητήρα διακοπής (shift-down servomotor) έχει έμπλοκη.

3.'Η βαλβίδα έλεγχου άναστροφής στρέφει χωρίς ρύθμιση.

Αν συμβαίνουν τά ποι πάνω καί ή μηχανή δέν κρατεί ένεργομε ώς έξης:

1.'Θέτουμε τόν μοχλό ταχύτητος στή θέση «0».

2.'Πιέζουμε τό κομβίλων αύτομάτου κράτησης γιά κατάσταση άναγκης (emergency).

A. Χαμηλή πίεση άφερος πλήρωσης

1.'Τό φίλτρο άέρα είναι βρώμικο.

2.'Τό ψυγείο άέρα δέν είναι καθαρό.

3.'Βλάβη στό Turbocharger.

B.'Η θερμοκρασία έξαγωγής αύξανεται μπροστά άπο τόν στρόβιλο

1.'Τό Turbocharger δέν είναι καθαρό, καθώς καί τό φίλτρο άέρο ή τό ψυγείο άέρος.

2.'Βλάβη στής βαλβίδες σάρρωσης ή δέν είναι καθαρές.

3.'Οι θυρίδες τών κυλίνδρων δέν είναι καθαρές.

C.'Η θερμοκρασία έξαγωγής ένός κυλίνδρου αύξανεται

1.'Οι βαλβίδες σάρρωσης έχουν βλάβη.

2.'Οι θυρίδες έξαγωγής ή σάρρωσης δέν είναι καθαρές.

3.'Φωτιά μπροστά άπο τής θυρίδες σάρρωσης ή στήν κάτια πλέυρα τού έμβολου.

D.'Η θερμοκρασία έξαγωγής ένός κυλίνδρου πέφτει

1.'Ο κύλινδρος δέν λαμβάνει ικανοποιητική ποσότητα καυσίμου. (Βλάβη στής βαλβίδες άντλιας καυσίμου, ή στής βαλβίδες έγχυσης).

9.7.4 Ε.'Η ταχύτητα ή τής μηχανής πέφτει

1.'Βλάβη στή προπέλλα.

2.'Η πίεση πρός τής άντλιες έγχυσης καυσίμου είναι πολύ χαμηλή.

3.'Βλάβη στήν άντλια καυσίμου ή ή συλλήνα έγχυσης καυσίμου.

4.'Οι γραμμές άέρα έχουν έμπλοκη.

5.'Τά κινητά μέρη τής μηχανής (έμβολο, στρόβιφαλος κ.λ.π.) έχουν ύπερθερμανθεί.

9.7.5 Θόρυβος σέ κάποιο κύλινδρο

1.'Η βελόνα έγχυσης τής βαλβίδας έγχυσης παραμένει στήν θέση τής άνοικτη.

2.'Τό καύσιμο διασκορπίζεται πολύ ένωρίτερα άπο στή κανονικό.

3.'Τό άνω έλαστηριο τού έμβολου έφαπτεται στήν κορυφή τού κυλίνδρου.

4.'Τό άκρα τών έλαστηρων τών έμβολων έφαπτονται μέ τό άκρα τών τριμμάτων έξιαγωγής καί σάρρωσης γιάτι κατά τήν τοποθέτηση τους παραμιορφώθηκαν.

5.'Οι κοχλίες σύνδεσης στό βάστρο τού έμβολου ή στό έμβολο δέν έχουν οιλιγχεί άρκετά.

6.'Ακατάλληλο καύσιμο.

9.7.6 Η μηχανή δέν λειτουργεί κανονικά ή διακόπτει τή λειτουργία της ξαφνικά

Πιθανές αιτίες πού προκαλούν μή κανονική λειτουργία τής μηχανής είναι:

1. Η πίεση παροχής καυσίμου πρίν αύτό φθάσει στήν άντλια έγχυσης είναι πολύ χαμηλή.
2. Η θερμοκρασία καυσίμου πρίν τήν άντλια έγχυσης είναι πολύ χαμηλή.
3. Οι σωλήνες τοῦ καυσίμου δέν έξεριζονται κανονικά.
4. Τό καυσίμο άναμιγνύεται μή νερό.
5. Στά συστήματα έγχυσης καυσίμου έχουμε διαρροϊ.

9.7.7 Η μηχανή κρατεῖ άπό μόνη της

1. Η πίεση νεροῦ ή έλασου είναι πολύ χαμηλή.
2. Η πίεση άέρος στόν έξυπηρετικό κινητήρα διακοπής (shut-down servomotor) είναι πολύ χαμηλή, έτσι τά έλαστήρια αύτοῦ μποροῦν νά θέσουν τόν ρυθμιστή τοῦ καυσίμου στή θέση «Ο».
3. Βλάβη στίς σωλήνες άέρος έλέγχου.
4. Ο ρυθμιστής Woodward έχει έμπλοκή.
5. Η δεξαιονή καυσίμου είναι δύεια, η διακόπτεται η παροχή τοῦ καυσίμου.
6. Ο μοχλός καυσίμου γιά λειτουργία σέ κατάσταση φάναγκης (overgeancy-operation) δέν βρίσκεται στή θέση «Ο».
7. Ο μοχλός τῆς μονάδας μείωσης τής πίεσης έχει τεθεί στή θέση IV άπό λάθος.

9.7.8 Διακύμανση στή πίεση τοῦ νεροῦ ψύξης τῶν κυλίνδρων

Κενά άέρος στίς ψυχόμενες έπιφάνειες ή στίς σωλήνες, οι οποίες προκαλούνται άπό μή ίκανοποιητικό έξερισμό.

Η θερμοκρασία τοῦ νεροῦ ψύξης στήν έξαγωγή αύξανε σέ μικρούς κυλίνδρους

1. Οι βιαβίδες στίς σωλήνες τοῦ άντιστοιχου κυλίνδρου έχουν κλείσει άπό λάθος ή άπό βλάβη.
2. Οι χώροι ψύξης δέν έξεριζονται ίκανοποιητικά.
3. Οι σωλήνες νεροῦ ψύξης είναι φραγμένες.
4. Τό έμβολο θερμαίνεται.
5. Λόγω βλάβης τά καυσαέρια περνοῦν μέσα στό νερό ψύξης.

Η θερμοκρασία τοῦ νεροῦ ψύξης σέ όλους τούς κυλίνδρας στήν έξαγωγή, αύξανε

1. Οι βιαβίδες νεροῦ ψύξης κλείνουν άπά λάθος.
2. Οι σωλήνες νεροῦ ψύξης είναι φραγμένες.
3. Βλάβη στήν άντλια νεροῦ ψύξης.
4. Οι χώροι ψύξης καί οι σωλήνες δέν έξεριζονται ίκανοποιητικά.
5. Υπερφόρτωση στή μηχανή.

9.7.9 Τό έμβολο θερμαίνεται

Αν άντληθούμε διτί τό έμβολο θερμαίνεται ένεργομεί ώς έξης:

1. Κλείνουμε τήν άντλια καυσίμου στόν άντιστοιχο κύλινδρο.

2. Κινοῦμε τόν χειροκίνητο μοχλό λίπανσης τοῦ κυλίνδρου πού έχει βλάβη.
3. Επιθεωροῦμε τό έμβολο καί τήν έπιφάνεια τοῦ χιτωνίου τοῦ κυλίνδρου.
4. Αν είναι άπαραίτητο άφιρούμε τό έμβολο άφοῦ πρώτα περιμένουμε μέχρι τό έμβολο καί ο κύλινδρος κρυώσουν.
5. Αν τό έμβολο καί τό χιτώνιο έχουνε σοβαρή βλάβη τότε τά άντικαθιστούμε μήτοιμά.
6. Ελέγχουμε τίς έλευθερίες τοῦ έμβολου.
7. Ελέγχουμε τήν λίπανση τοῦ κυλίνδρου πρίν τοποθετήσουμε τό έμβολο πάλι.

ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΔΕΚΑΤΟ

Ο ΤΥΠΟΣ RTA-SUPER LONG STROKE-DIESEL-SULZER

10.1 ΜΕΡΙΚΕΣ ΘΕΩΡΗΤΙΚΕΣ ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΕΙΣ

Τόν Ιούνιο του 1983 ο οίκος SULZER παρουσιάζει στήν ναυτηλιακή τεχνική όγορά τόν νέο τύπο μηχανής DIESEL, τόν όνομαζόμενο RTA-Super long stroke. Πρίν προχωρήσουμε στήν περιγραφή τής κατοσκευής και τής λειτουργίας τής μηχανής θά δώσουμε όρισμένα θεωρητικά στοιχεία για τό οικονομικό κέρδος πού έχει κάποιος χρησιμοποιώντας αύτόν τόν τύπο τής μηχανής.

Γιά νό μπορέσουμε νά συγκρίνουμε τή διαφορά παίρνουμε ένα πλοίο ξηρού φορτίου 130.000 dwt. Υποθέτουμε διτί αύτό τό ηλιούχρειάζεται μία ίπποδύναμη τών 12.600 kw (17.000 BHP) και έπομένως χρησιμοποιήθηκε μία μηχανή τύπου 5RLB 90, σε 90 rev/min. Η ειδική κατανάλωση καυσίμου έταν 180 g/kwh (132 g/BHP). Η ήμερησια κατανάλωση καυσίμου έταν 45.59 t/day και μέ κανονικό θεανγ-fuel έταν 47.94 t/day.

Λύση RTA

α) Εδώ προτείνονται δύο λύσεις: α) Η μηχανή πού χρησιμοποιήθηκε γιά τό ίδιο πλοίο έταν μία 5RTA84 σε 74 rev/min. και ίπποδύναμης 12.550 Kw (17.050 BHP). Παρατηρώντας τήν καλύτερη ύποδοση αύτης τής μηχανής δέ λιγότερες στροφές έχουμε ήμερησια κατανάλωση 43.47 t/day, δηλαδή οικονομία 4.47 t/day τόννων ήμερησιώς περίπου 9.3%.

β) Στή δεύτερη λύση ύποθέτουμε διτί μποροῦμε νά χρησιμοποιήσουμε μία άκρη χαμηλώτερη ταχύτητο γιά αύτό τό πλοίο, παίρνουμε μία μηχανή 5RTA 84, 12.600 kw (17.100BHP) σε 70 rev/min. Η καθημερινή κατανάλωση θά είναι 40.20t και γιά βαρύ πετρέλαιο 42.27 t/day, δηλαδή συγκρίνοντας αύτή τή μηχανή μέ τήν 5RLB90 τό κέρδος θά είναι 5.67 t/day, περίπου (11.8%).

Αύτό τό συγκριτικό λοιπόν παράδειγμα μᾶς δείχνει πόσο οι RTA μηχανές έχουν οικονομικότερη ύποδοση και καλύτερα ύποτελέσματα. Η SULZER αχεδίσει ένα πρόγραμμα γιά τούς διόφορους τύπους RTA αύτως ώστε διδούντας τής άπαρατητες παραμέτρους νά βρίσκεται δικά κατάλληλος τύπος RTA γιά τό άντιστοιχο πλοίο.

Τό πρόγραμμα διαλέγει και συγκρίνει μία μηχανή RTA μέ τής άντιστοιχες διαμέτρους και άριθμό κυλίνδρων, βασιζόμενα στά δεδούμενα στοιχεία, δημο:

- Μεγίστη ίπποδύναμη (MCR)
- Μεγίστη έπιπτρεπτή διάμετρο προπέλλας
- Τιμή καυσίμου
- Τιμή μηχανής και άντιστοιχη τιμή μηχανοστασίου

Τό πρόγραμμα προτείνει μερικές λύσεις και από τέλος έκλεγε τήν πιό οικονομική μηχανή.

Έχει δέ παρατηρηθεί διτί η SULZER προτείνει τήν χρησιμοποίηση μηχανών μέ μικρό άριθμό κυλίνδρων διότι αύτό βοηθάει στήν ύποφυγή προβλημάτων δημος τό vibration, τό δημος παρασιτάζεται μειωμένο σε μηχανές μέ μικρό άριθμό κυλίνδρων.

10.1.2 Torsional Vibration Περιστροφικές ταλαντώσεις

Ένα πρόβλημα πού πρέπει νά ύπολογιζεται κατά τήν σχεδίαση τής μηχανής είναι οι περιστροφικές ταλαντώσεις τού συστήματος τού δξωνος. Συνήθως προτείνονται δύο λύσεις:

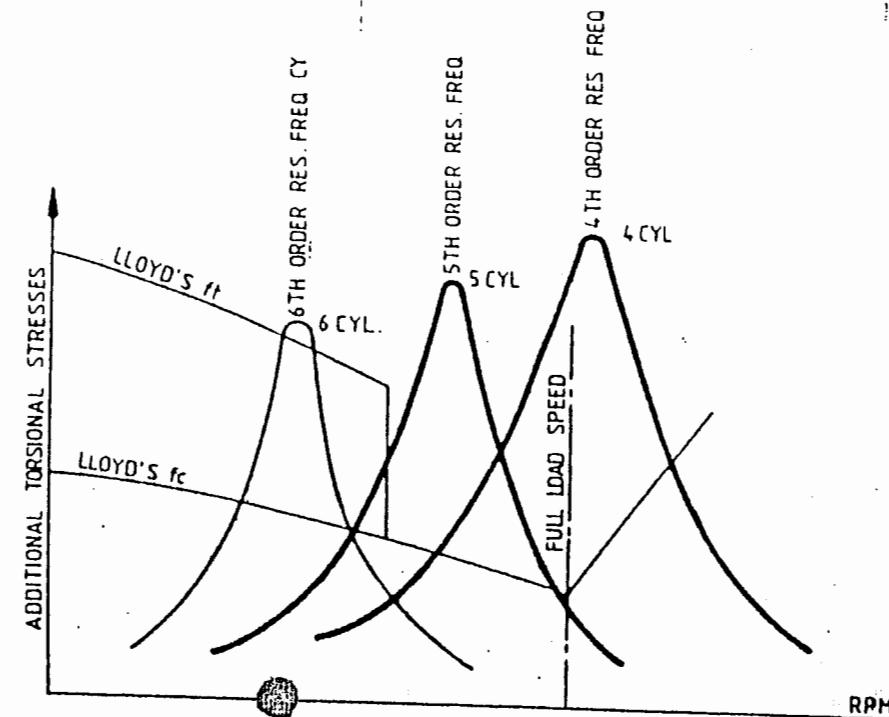
ΤΥΠΟΣ RTA SULZER

Γιά τέσσερες και πέντε κυλίνδρους και μικρούς δξονες, ή κοινή λύση είναι αύξηση τής διαμέτρου τού δξονα [ειδικά γιά τόν ένδιαμεσο δξονα]. Σάν ύποτελέσμα θά έχουμε διτί οι φυσικές άρμονικές τού συστήματος τού δξονα θά αύξησηούν και θά μειατευούν σε μία περιοχή πού θά βρίσκεται πάνω αύτό τό δριο τής μεγίστης ταχύτητος τής μηχανής. Έτσι μέ σύτο τόν τρόπο τό πεδίο λειτουργίας τής μέσης ταχύτητος θά είναι έλευθερο αύτό ταλαντώσεις, έφ' δσον δέν θά ύπάρχουν άρμονικές.

Η δεύτερη λύση είναι έφαρμοσιμη σε μεγάλους δξονες ή συνήθως σε μηχανές μέ ξει κυλίνδρους. Έδω χρησιμοποιούνται δξονες μέ μικρή διάμετρο ούτως ώστε οι άρμονικές νά βρίσκονται κάτω αύτό τό πεδίο τής χαμηλότερες ταχύτητος. Τό (Σχ. I/10.1.2) δείχνει και τίς δύο λύσεις πού άναφέραμε. Ένα σημείο έπισης πού θά έπρεπε νά σημειωθεί γιά τής περιστροφικές ταλαντώσεις, είναι διτί αύτές οι ταλαντώσεις μπορούν νά ύπολογισηούν και δέγ προκαλούν προβλήματα ταλαντώσης στό κύριο σκάφος, και γι' αύτό άγαφέρονται και σάν «έωτερικά δξωνικά προβλήματα».

10.2 ΤΑΛΑΝΤΩΣΕΙΣ ΤΟΥ ΣΚΑΦΟΥΣ

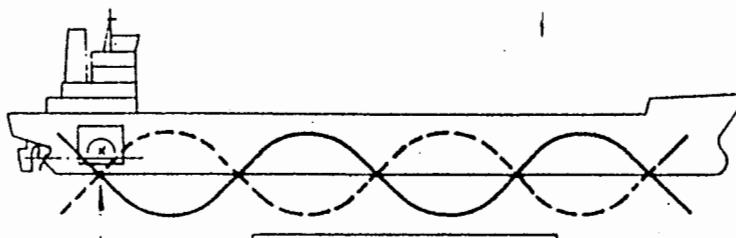
Στό σώμα κάθε μηχανής άναπτυσσονται δυνάμεις, ζεύγη δυνάμεων, και ροπές. Αν οέ κάποια στιγμή τό ζεύγος τής άρμονικής ταλαντώσης τά αύτο άρμονισηούται αύτό τήν ταχύτητα τής μηχανής, συμπέσει μέ μία φυσική άρμονική ταλαντώση τού σκάφους, τότε θά έχουμε ταλαντώσεις στό σώμα τού σκάφους (hull vibrations). Η δταν ή μηχανή είναι τοποθετημένη έπάνω ή κοντά στό σημείο άνδου τής ταλαντώσης τού πλοίου (Σχ. I/10.2).



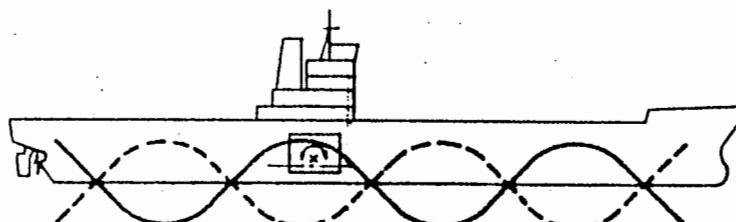
10.3 ΚΑΤΑΚΟΥΡΥΦΑ ΖΕΥΓΗ

Αύτά τά ζεύγη τείνουν νά μετακινήσουν τή μηχανή γύρω από έναν κάθετο άξωνα (Σχ. I/10.3), σέ ταχύτητα διπλάσια από αύτή τής μηχανῆς. Τά μέτρα πού λαμβάνονται είναι άπλα: 'Αναπτύσσουμε ένα συγχρονισμένο ζεύγος κατά τήν άντιθετο διεύθυνσα γιά νά ζυγοσταθμίσουμε τήν άναπτυσσόμενη ροπή τής μηχανῆς. 'Ενα ζεύγος ζυγοσταθμιστού Lanchester ζυγοσταθμίζει τόν έκκεντροφόρο άξωνα καί στά δύο δύρα τής μηχανῆς (Σχ. I/10.3a) άναπτυσσόντας μία κατακόρυφο περιστροφική δύναμη κατά τήν άντιθετο διεύθυνσα σχηματίζοντας ένα ζεύγος. Τό (Σχ. I/10.3d-g). Δείχνει γιά ποιές μηχανές τέτοιου τύπου ζυγοσταθμιστές προτείνονται.

Η SULZER έχει ασχεδιάσει γιά τήν RTA ένα ζυγοσταθμιστή πού μπορεῖ νά χρησιμοποιηθεί καί σάν τύπος Lanchester. Δύο ασωτά τοποθετημένες έκκεντρικές μάζες σχηματίζουν ένα ζεύγος ζυγοσταθμιστής μηχανῆς. Αύτό σημαίνει δτι μία μηχανή μέ τέσσερις κυλινδρούς δέν θά έχει έλευθερες ροπές ούτε έλευθερες δυνάμεις καί γι' αύτό δέν θά ύπόρχουν καί ταλαντώσεις στό ακάφος. Μέρικές φορές δύμας μηχανές μέ τέσσερις κυλινδρούς τείνουν νά μετακινοῦνται τόπικά. Αύτή ή κίνηση δέν έπιδρα στή μηχανή άλλα ίσως διά μέσου τών διπύθμενων δημιουργεί τοπικές ταλαντώσεις. Αύτό λύνεται μέ τήν χρησιμοποίηση πλευρικών ύδραυλικών ένισχυσεων στής δύο πλευρές τής μηχανῆς. Οι ύδραυλικές ένισχυσεις έχουν τό πλεονέκτημα νά διατηροῦν μία ασταθερά δύναμη, άνεξάρτητη από τής κινήσεις τοῦ σκάφους οι δποίες θά προκαλούσαν ύπερφόρτωση σ' αύτές τής ένισχυσεις (Σχ. I/10.3c).



Unbalanced engine couples
may amplify hull vibrations



Unbalanced engine couples
cannot amplify hull vibrations

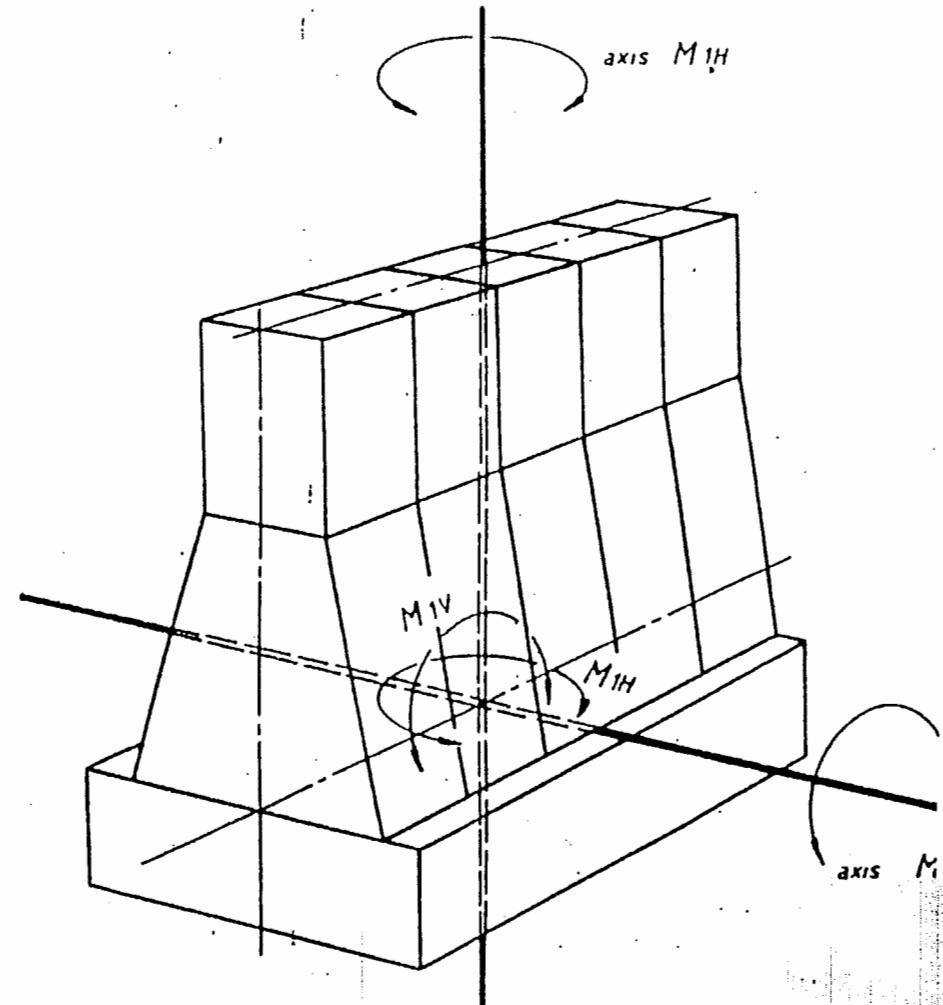
Σχ. I/10.3

10.4 ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ

Η ασχεδίαση τής μηχανῆς RTA είναι συμπαγής καί είναι μικρότερη από άλλες μηχανές, δν καί άκογοντας κάποιος τόν ιδιαίτερα χαρακτηρισμό τής μηχανῆς σάν super long stroke, θά έφαντάζετο μία μηχανή πολύ μεγάλων διαστάσεων. Αύτο στήν πραγματικότητα δέν συμβαίνει:

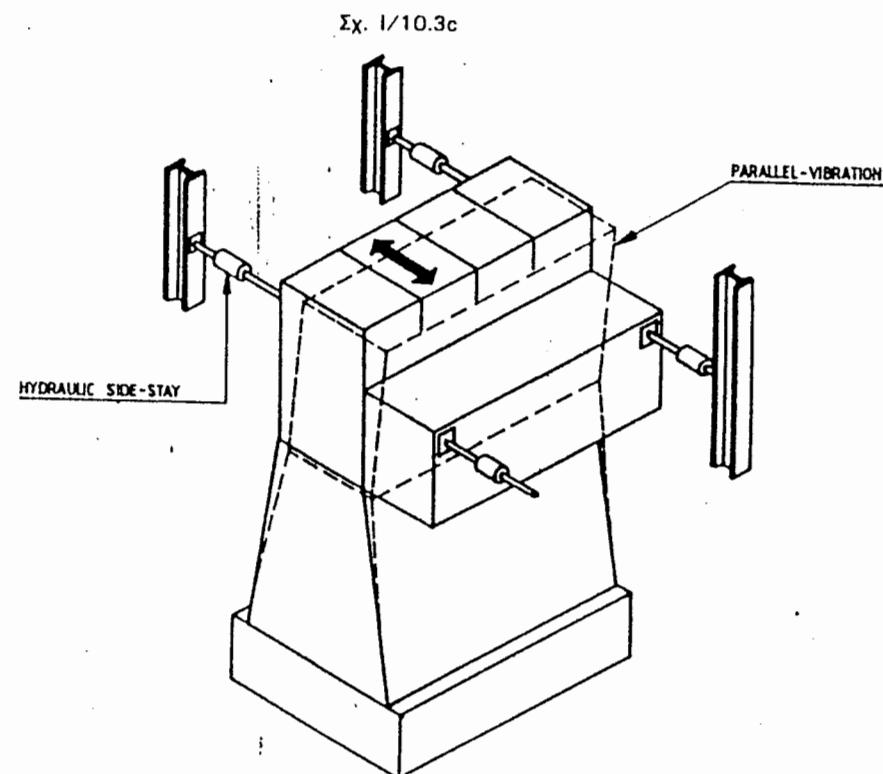
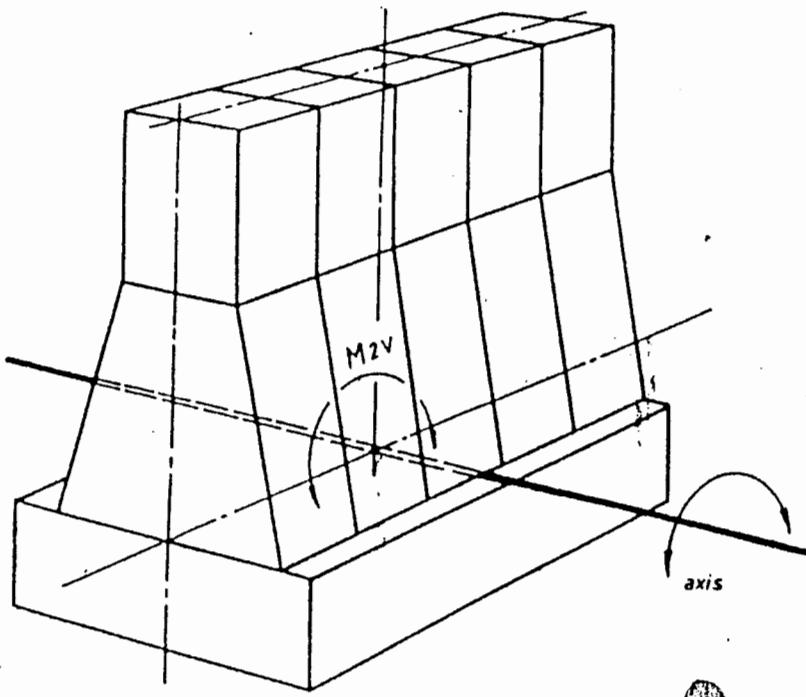
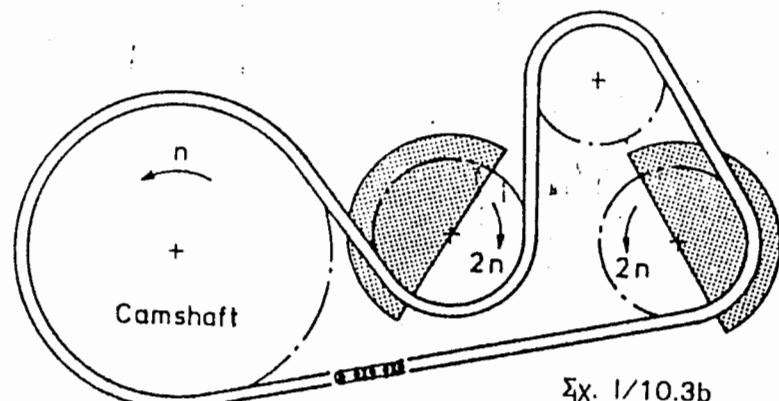
— Από τή μία πλευρά βέβαια ή άναλογα Διαδρομή έμβολου/Διάμετροι είναι ύψηλη (περίπου 3), άλλα γιά τά σχεδιαστικά μέτρα τής RTA ή, άπόλυτος διαδρομή δέν είναι καί τόσο μεγάλη δν τήν αυγκρίνουμε μέ δάλες μηχανές δημοιας ίπποδύναμης.

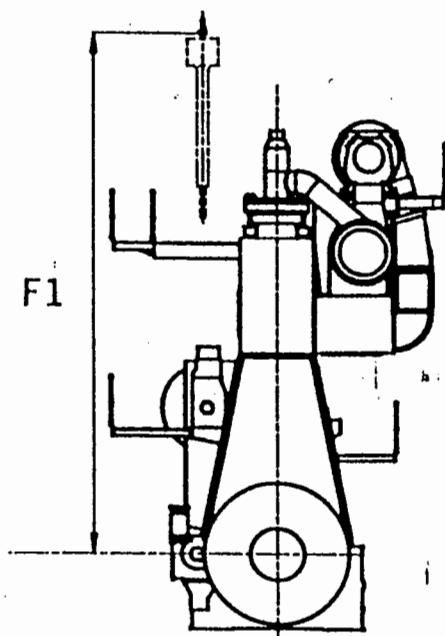
— Στήν πραγματικότητα ή RTA 84 έχει ένα ύψος μόνο 435 mm ύψηλότερο από τήν RLB 90. Τό (Σχ. I/10.4) μᾶς δείχνει τίς διάφαρες διάστασεις τής RTA.



RTA Balancing gear
for compensation of second order couple.

Σx . I/10.3a





Σχ. I/10.4

	F1 normal (mm)	F1 1) short (mm)	F1 2) special (mm)
RTA 84	13600	12900	11800
RTA 76	12600	11950	11050
RTA 68	11600	11050	10300
RTA 58	10100	9600	8900
RTA 48			
RTA 38			

1) short piston rod

2) short piston rod + special crane

	F1 normal (mm)	F1 1) short (mm)
RLB 90	13165	12345
RLB 76	11200	10540
RLB 66	9895	9345
RLB 56	8495	8005

Figure 29: Dismantling height of RTA engines

10.4.1 Engine and bridge control

Τό αύτόματο σύστημα έλεγχου μηχανής και γέφυρας φαίνεται στό (Σχ. I/10.4). Οι αυτοματισμοί για τήν RTA είναι οι ίδιοι με τούς αυτοματισμούς τών RND, RND,... Τά κύρια χαρακτηριστικά τοῦ αυτοτήματος είναι:

- Αύτόματο αύτοτήματο ύψηλης πίεσης (Max. 30 bar) τό όποιο άποτελείται από σύστημα έναρξης τοῦ άρεσ, δηλαδή, κύρια βαλβίδα διακοπῆς άρεσ ένωρ βαλβίδες διανομῆς, και αύτόνομες βαλβίδες έναρξης στά πώματα τών κινδρών.
- Αύτόματο αύτοτήματο χαμηλής πίεσης γιά τόν έλεγχο τῆς μηχανῆς, κατά τόν την τρόπο διώς RND, RND,...M μηχανές.
- Σύστημα άσφαλειας άνεξάρτητο, όπό τό κανονικό αύτοτήματο έλεγχου άναλογα τίς άπαιτήσεις τοῦ Νηαγνώμονα.

10.4.2 Τό Σύστημα έλεγχου Γέφυρας SBC - 7.1

Τό σύστημα έλεγχου γέφυρας άποτελείται από ένα αύτόματο - ήλεκτρικό δίκτυο τύπου SBC - 7, τό όποιο έπιπτέται τήν αύτόματο λειτουργία τῆς μηχανῆς άπό τήν γέφυρα. Τό δίκτυο βασίζεται σέ δύο τό δυνατάν άπλη σχέδιαση και μπορεί νά συντηρεῖ από τούς μηχανικούς τοῦ πλοίου. Τά κύρια πλεονεκτήματα αύτοῦ είναι:

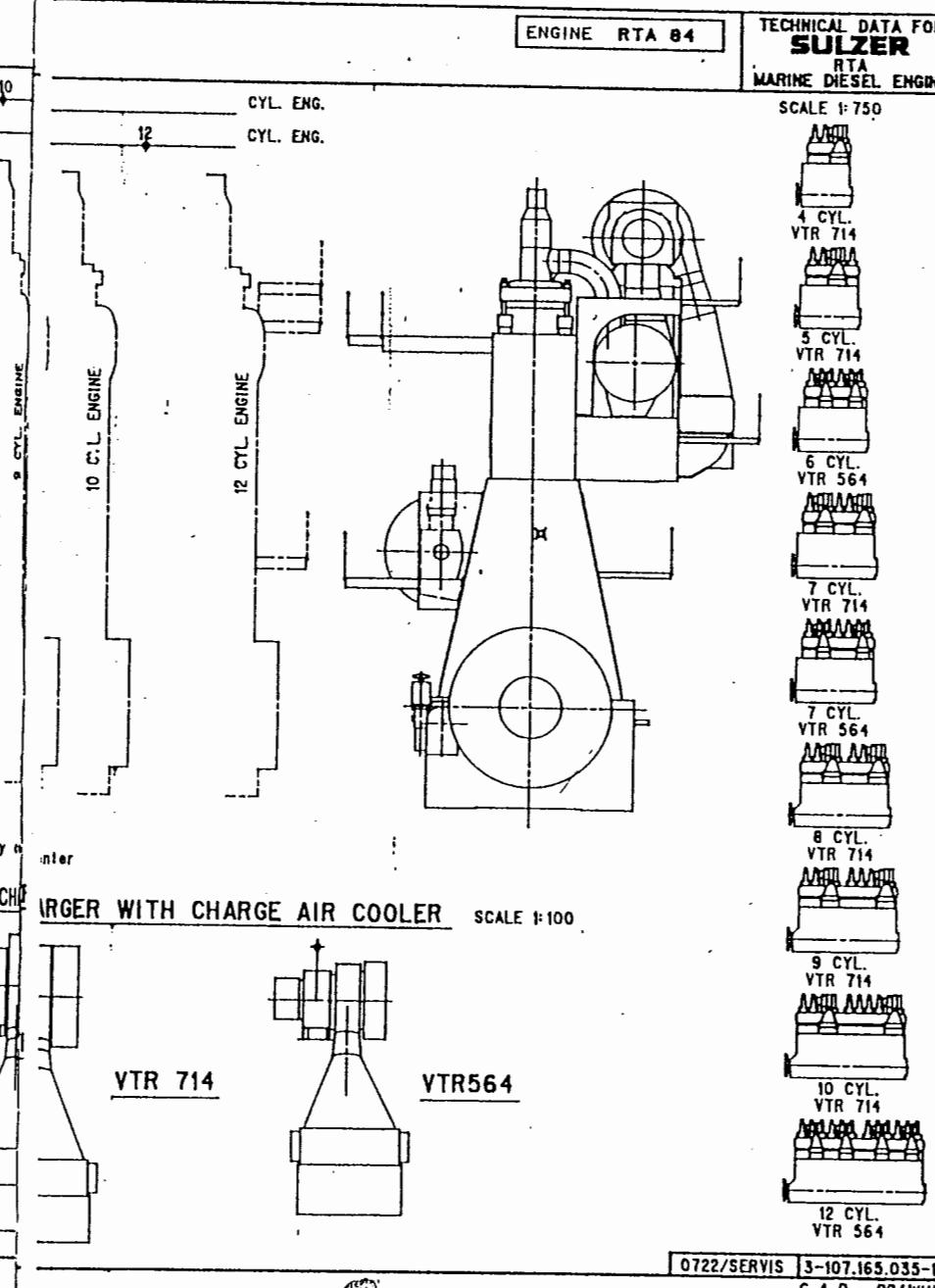
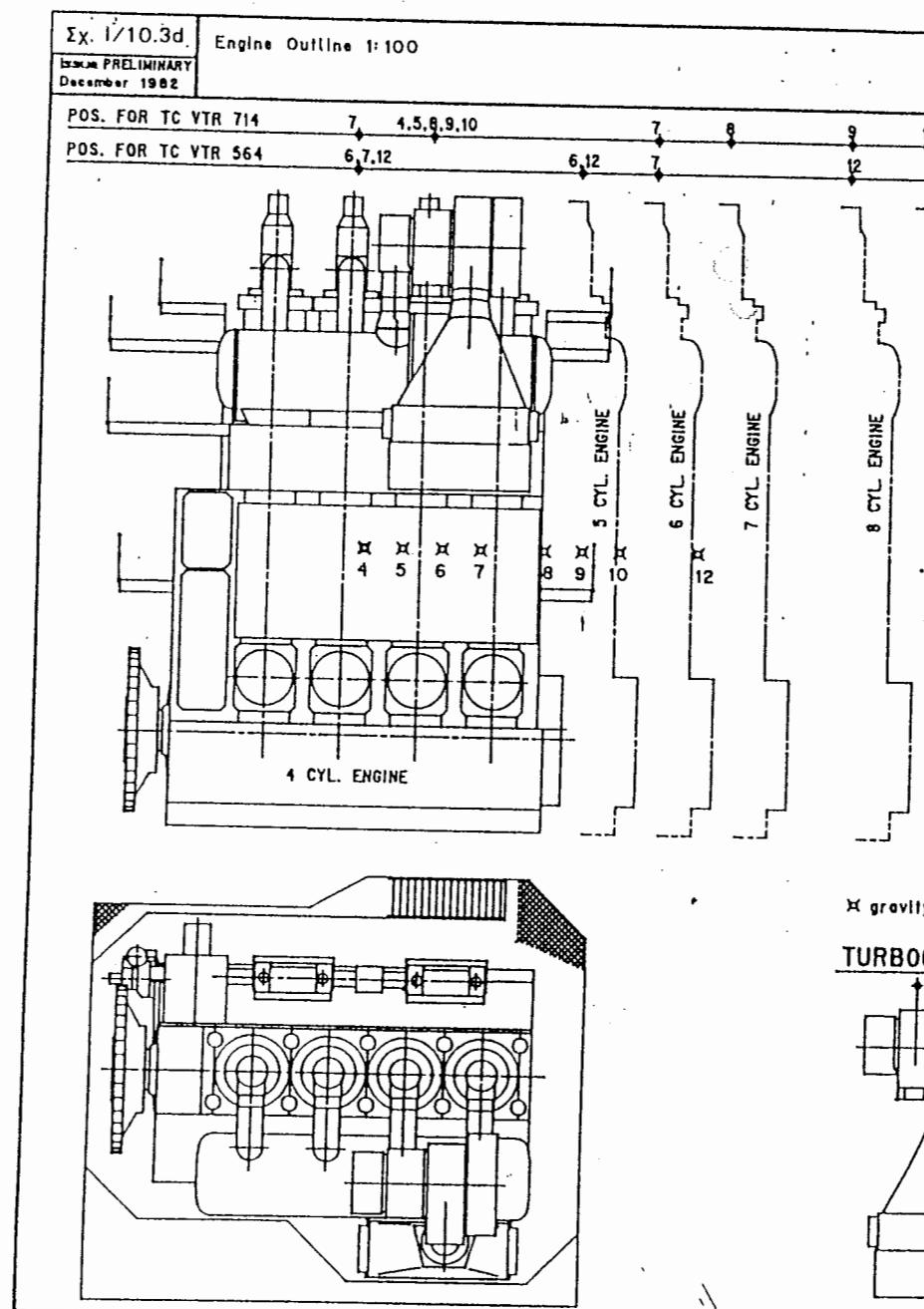
- Απλοποίηση τῶν δόργιων, καθώς αύτές δίδονται κατ' εύθειαν διά μέσου τηλεγράφων μὲ αύτόματα σήματα πρός τήν μηχανή γιά τίς άπαραιτητές μανιτρές.
- Καθώς οι αύτόματοι διανεμητές τοποθετοῦνται απή γέφυρα, ή μηχανή μπορεί έλεγχθεί αύτόματα καί στή περίπτωση κάποιας ήλεκτρικῆς βλάβης, ή κονσάλα έλεγχου γέφυρας φαίνεται στό (Σχ. I/10.4.2) καί άποτελείται.
- Αύτόματη έκλογη διεύθυνσης τῆς μηχανῆς, καθώς έλεγχος έναρξης άπά μοχλού κινήσεων (τηλέγραφος).
- Κομβίσα πού έπιπτέουν τήν αύτόματη αύξηση ή μείωση τῆς ταχύτητας μηχανῆς φέ περίπτωση μανούβρας.
- Σύστημα έλεγχου μέ τηλέγραφο.

10.5 ΠΡΟΕΙΔΟΠΟΙΗΤΙΚΟ ΣΥΣΤΗΜΑ ΦΘΟΡΑΣ ΕΛΑΤΤΗΡΙΩΝ ΕΜΒΟΛΙΟΥ ΤΥΠΟΥ SIPWA

Σ' αύτή τή παράγραφο είναι άπαραιτητο νά δώσουμε μία περιγραφή τοῦ άνιχνικού αύτοματου γιά τή φθορά τών έλαττηρίων τοῦ έμβιδου πού έχει έφαρμόσει SULZER τά τελευταία χρόνια στής μηχανές RND-RND-M άλλα τό όποιο άναπτυχθεί πλήρως στή νέα μηχανή τύπου RTA.

Τό σύστημα αύτό δονούμεται SIPWA καί διώς ζηταμε κύριος ακοπός του είναι άνιχνευτή τή φθορά στά έλαττηρία κατά τήν λειτουργία τους (Σχ. I/10.5). Αύτο βοηθάει στό:

- Νά αύξανεται δ λειτουργικός χρόνος τῶν χιτωνίων και έλαττηρίων.
- Νά έλαττωνε τή λίπανση τῶν κυλινδρων στό MINIMUM. Τά σύστημα πιλαριβάνει, «άνα κύλινδρο».
- Ένα ειδικό έλαττηρίο SIPWA στήν άνω αύλακωση τοῦ έμβιδου.
- Ένα άνιχνευτή πού έφαρμόζεται στήν άριστερή δηρή έπιθεώρησης τοῦ χιτωνίου μηχανῆς.
- Ένα καταγραφητή γιά νά παρακολουθεί τήν γωνία στροφήλου κάθε 1/10 μοίρας.
- Μία σταθερή ήλεκτρονική μονάδα
- Ένα έκτυπωτή (printer) μέ ρυθμιζόμενο χρόνο έκτύπωσης
- Έναν άναλογικό καταγραφητή γιά κάθε τέσσερεις κυλινδρους.

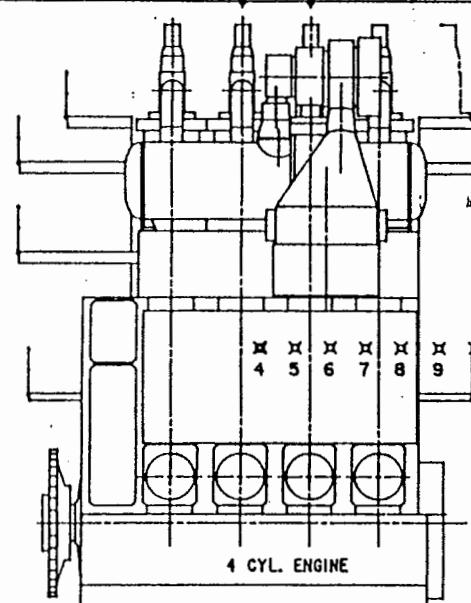


TECHNICAL DATA FOR
SULZER
RTA
MARINE DIESEL ENGINE

Engine Outline 1:100

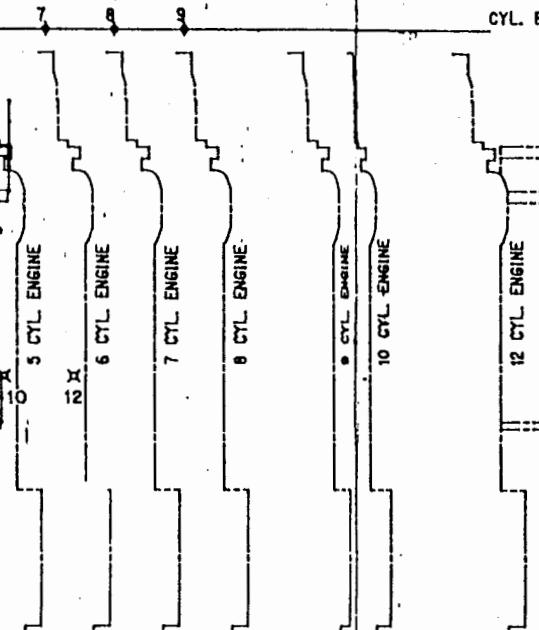
POS. FOR TC VTR 714

5,6,9,10,12



POS. FOR TC VTR 564

7, 1,8,9



CYL. ENG.

CYL. ENG.

CYL. ENGINE

CYL. ENGINE

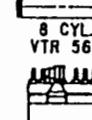
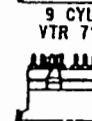
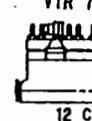
CYL. ENGINE

CYL. ENGINE

ENGINE RTA 76

Σ. Ι/10.3ε
MACH PRELIMINARY
December 1982

SCALE 1:750

4 CYL.
VTR 5645 CYL.
VTR 7146 CYL.
VTR 7147 CYL.
VTR 5648 CYL.
VTR 5649 CYL.
VTR 7149 CYL.
VTR 56410 CYL.
VTR 714

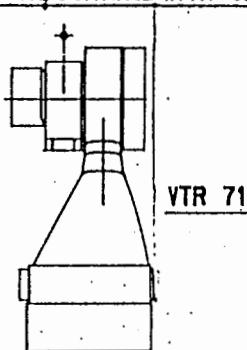
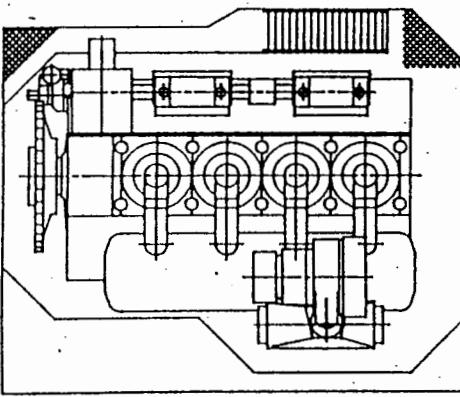
ΑΝΩΝ ΑΛΛΑΓΗ

12 CYL.
VTR 714

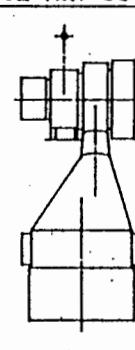
ΑΝΩΝ ΑΛΛΑΓΗ

X gravity center

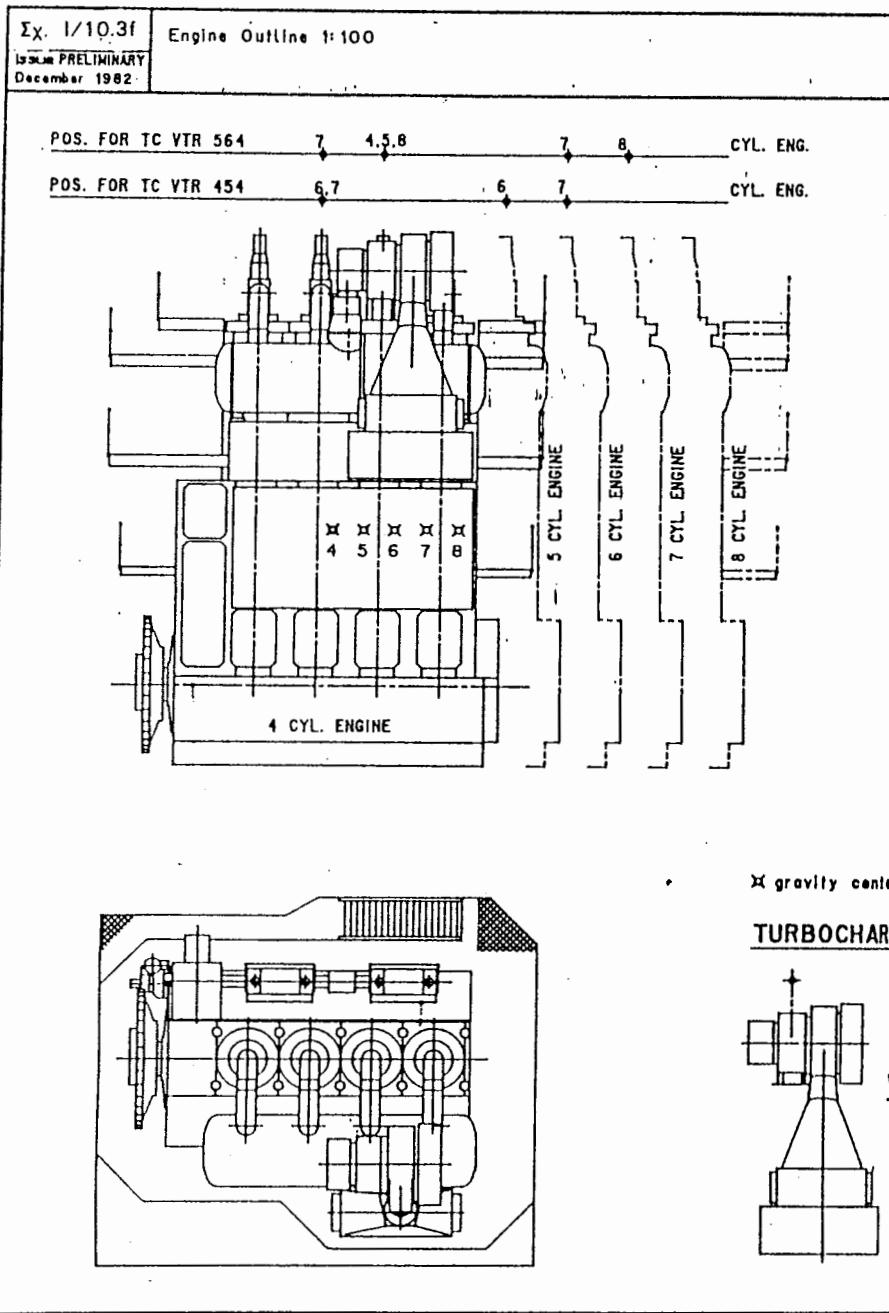
TURBOCHARGED WITH CHARGE AIR COOLER SCALE 1:100



VTR 714



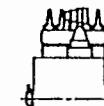
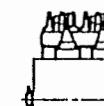
VTR 564



ENGINE RTA 68

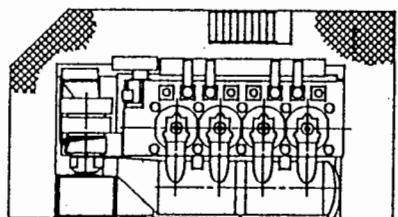
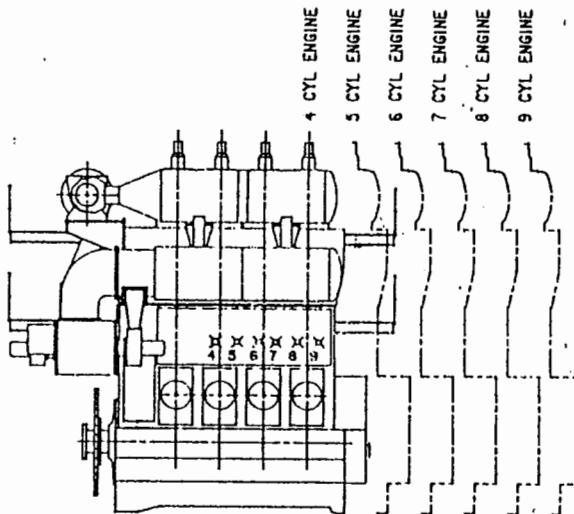
TECHNICAL DATA FOR
SULZER
RTA
MARINE DIESEL ENGINE

SCALE 1:500

4 CYL.
VTR 5645 CYL.
VTR 5646 CYL.
VTR 4547 CYL.
VTR 5647 CYL.
VTR 4548 CYL.
VTR 564

Issue PRELIMINARY
December 1982

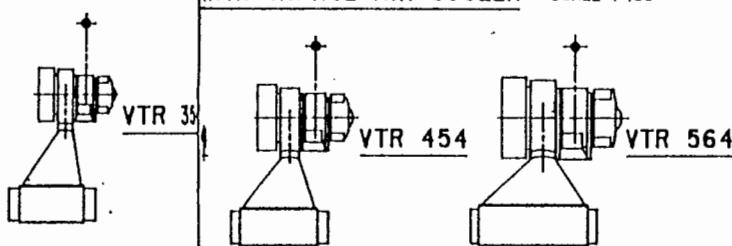
Engine Outline 1:100
Σχ. I/10.3g



✗ gravity center

TURBOCHARGER

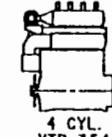
WITH CHARGE AIR COOLER SCALE 1:100



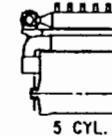
ENGINE RTA 48

TECHNICAL DATA FOR
SULZER
RTA
MARINE DIESEL ENGINE

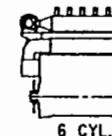
SCALE 1:333



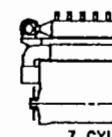
4 CYL.
VTR 354



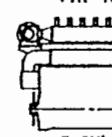
5 CYL.
VTR 454



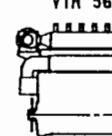
6 CYL.
VTR 454



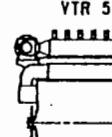
7 CYL.
VTR 454



7 CYL.
VTR 564

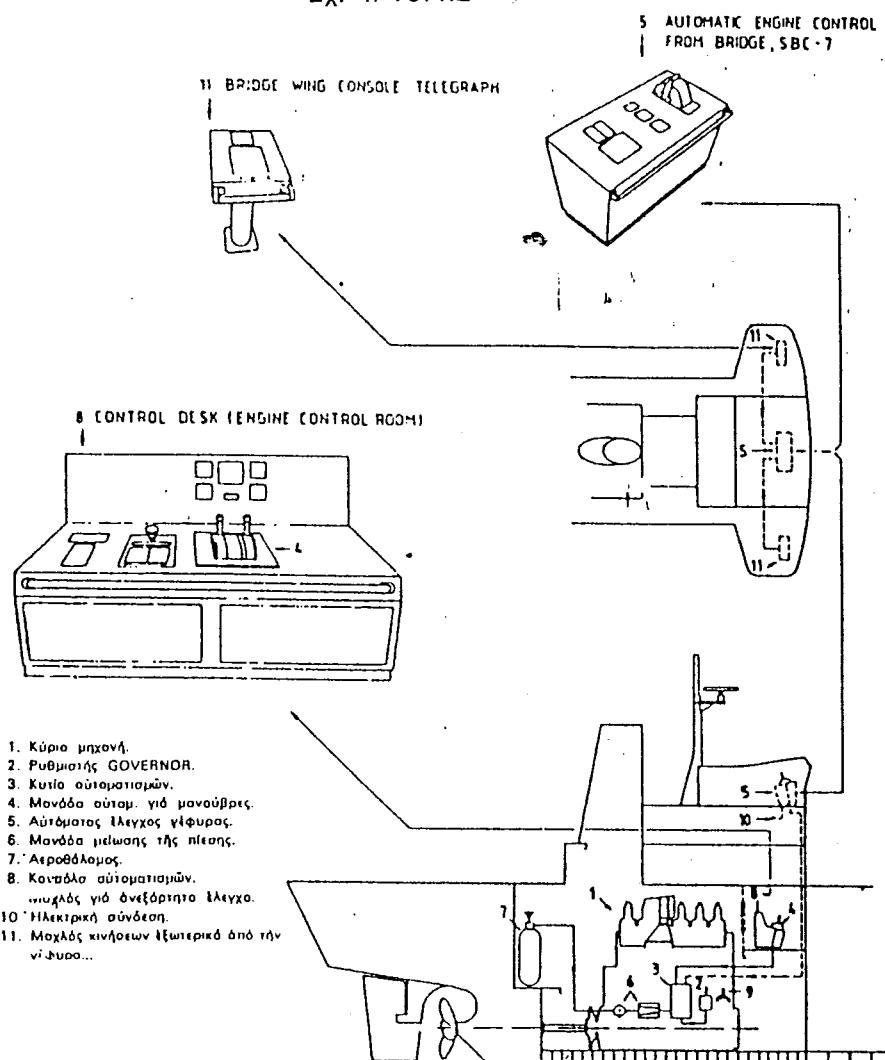


8 CYL.
VTR 564

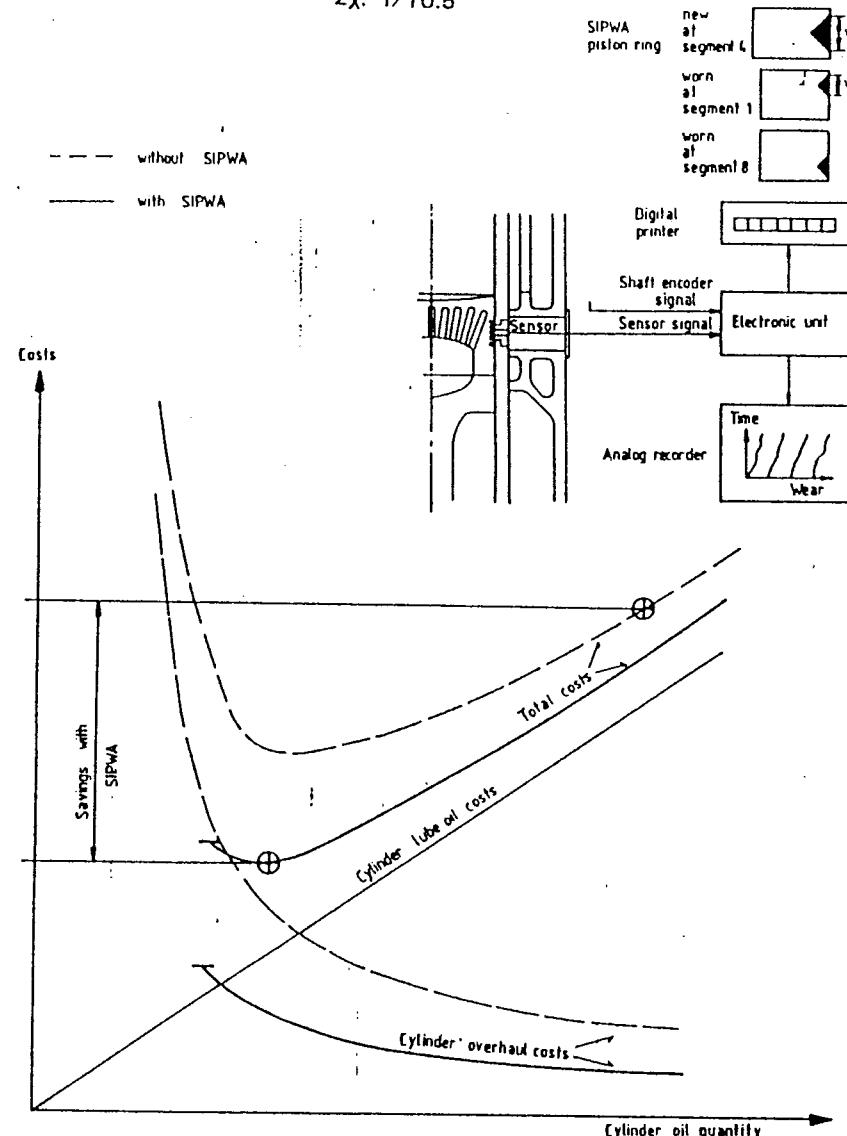


9 CYL.
VTR 564

Σχ. I/10.4.2



Σχ. I/10.5



SIPWA enables excessive wear to be rapidly recognised; it contributes to minimize overhaul costs and cylinder lube oil expense

10.5.1 Τό έλατηριο έμβολου SIPWA

Γιά νά είναι δυνατόν τό σύστημα SIPWA νά μετρήσει τήν άκτινική φθορά τοῦ έλατηρίου ή SULZER έχει κατασκευάσει αύτά όπό δύο τμήματα, ένα μαγνητικό τμῆμα καὶ ένα μή μαγνητικό τό δύο οποίο άποτελεῖ καὶ τήν ζώνη φθορᾶς τοῦ έλατηρίου (Σχ. I/10.5.1). Δύο κύριες καταστάσεις γί' αύτό τό έλατηριο έπρεπε νά γίνουν άποδεκτές.

α) Νά μήν ύπάρχει διαφορά ένός SIPWA έλατηρίου καὶ ένός κανονικοῦ έλατηρίου

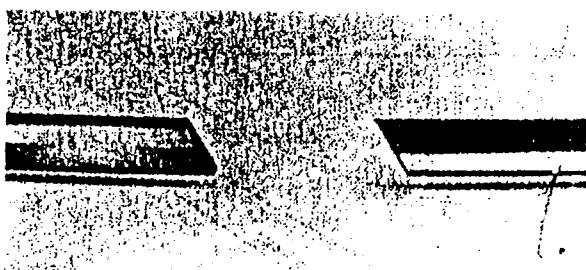
β) Τέλεια έφαρμογή τοῦ μή μαγνητικοῦ ύλικοῦ τής ζώνης φθορᾶς τοῦ έλατηρίου, πρός τό μαγνητικό ύλικό.

Καὶ τά δύο ούτά στοιχεία άποδείχθησαν έφαρμοδιμα αὲ λειτουργία πολού πάνω όπό 20.000 ώρες λειτουργίας. Καθώς λοιπόν τό έλατηριο μπορεῖ νά περιστρέψεται έλευθερα μέσα στό αύλακωμα τοῦ έμβολου, είναι κατανοητό διτι μπορεῖ νά μετρηθεῖ ή θέση του κατά τήν περιφέρεια του γιά νά σχηματίσουμε μία εικόνα τής φθορᾶς του. Αύτά γίνεται μὲ τήν ζώνη φθορᾶς τοῦ έλατηρίου όπρό τό ένα σκρό μέχρι τό άλλο.

Όταν λοιπόν αύτή ή ζώνη περνάει όπό τό δύνηνετή δίδει ένα σήμα φθορᾶς, καὶ οσσα μικρότερη γίνεται ή ζώνη φθορᾶς τόσο μεγαλύτερη φθορά έχουμε. Γιά νά έχουμε άκριβή άποτελεσματα φθορᾶς τό έλατηριο χωρίζεται ήλεκτρονικῶς σὲ 8 τμήματα τῶν 45°.

Η άκτινική φθορά τοῦ έλατηρίου μπορεῖ νά μετρηθεῖ μὲ μία άκριβεια τῶν +0.02 mm. Σὲ ένα SIPWA έλατηρίου τῶν 900 mm τό μέγιστο βάθος στή ζώνη φθορᾶς είναι 3 mm, τό δύο οποίο καὶ είναι τό maximum έπιτρεπτό δριο φθορᾶς.

I/10.5.1



10.5.2 Ο άνιχνευτής SIPWA

Ο άνιχνευτής είναι ύψηλής άκριβειας κοι άνιχνεύει τό έλατηριο κατά τήν άρχη καὶ κατά τά τέλος τής διαδρομῆς μπραστά ἀπ' αύτόν. Κατά τήν άνιχνευσή του δέ ποράγει ένα σήμα τό δύο οποίο στέλνεται στή ήλεκτρονική μονάδα (Σχ. I/10.5.2). Ο άνιχνευτής μπορεῖ νά τοποθετηθεῖ χωρίς κανένα ιδιαίτερο πρόβλημα, στήν δηπή έπιθεώρησης τής υάρωσης στά χιτώνια (I/10.5.2a-5.2b-5.2c).

Η έπιφάνεια τοῦ άνιχνευτή έπεξεργάζεται άνάλογα μὲ τή διάμετρο τοῦ χιτωνίου τής μηχανῆς πού τοποθετεῖται. Πρέπει δέ νά έφαρμόζει άνετα μὲ τή βοήθεια παρεμβούσιμάτων. Ειδική φροντίδα έχει δοθεῖ στή σχεδίαση τής κολωδώσωσης όπό τόν άνιχνευτή πρό τό control-room (Σχ. I/10.5.2b) δείχνει πώς τό καλώδιο περνάει όπό ζένα άγωνό στήν ήλεκτρονική μονάδα στό control room. Μαζί μὲ τήν ήλεκτρονική μονάδα αυνδέεται καὶ ή κατογραφητής πού βρίσκεται στό έλευθερα σκρό τοῦ ατροφαλοφόρου δξωνα, αύτός παράγει ένα σήμα καὶ 0.1° γωνίας ατραφαλοφόρου δξωνα συγχρονίζοντας τά σή-

ματα τοῦ άνιχνευτή κατά τήν διαδρομή τής έκτόνωσης τοῦ έμβολου. Έν συνεχεία οι καταγραφές κατά ώρα καὶ ήμέρα καταγράφονται στόν έκτυπωτή στό control-room, καὶ έτοι έχουμε κάθε στιγμή μία πλήρη έικόνα τής καταστάσις τοῦ έλατηρίου.

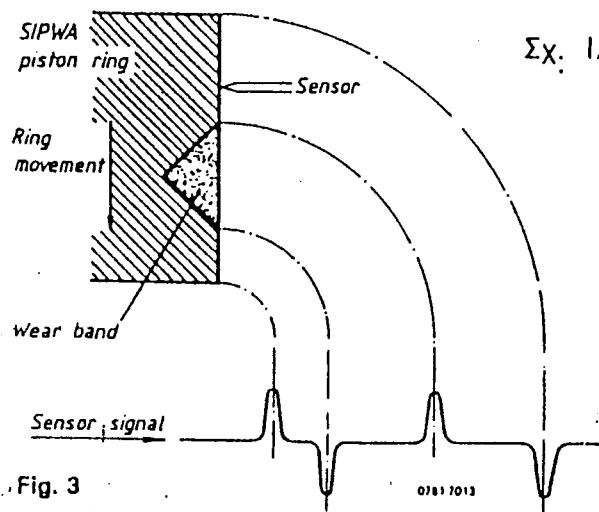
Συνοπτικά

Τό SIPWA δείχνει:

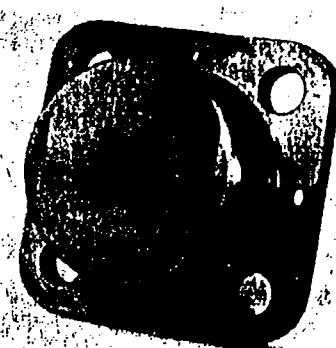
- Τή φθορά τοῦ έλατηρίου κατά τήν λειτουργία του
- Δείχνει τήν περιστροφή τοῦ έλατηρίου
- Άνιχνεύει πιθανές βλάβες στό έλατηριο ή καὶ θραύση αύτοῦ

Δίνει τή δυνατότητα:

- Στό νά βελτιώνει τής καταστάσεις λειτουργίος στό έμβολο.
- Αύξάνει τήν λειτουργική ζωή δλων τῶν τμημάτων τοῦ έμβολου.
- Βελτιώνει τήν κατανάλωση τοῦ έλασιου στόν κύλινδρο καὶ από χιτώνιο.
- Γενικά μὲ τό νά αύξάνει τήν λειτουργική ζωή τῶν χιτωνίων καὶ τῶν έλατηρίων τῶν έμβολων, μειώνει τό κόστος λειτουργίας αύτών.

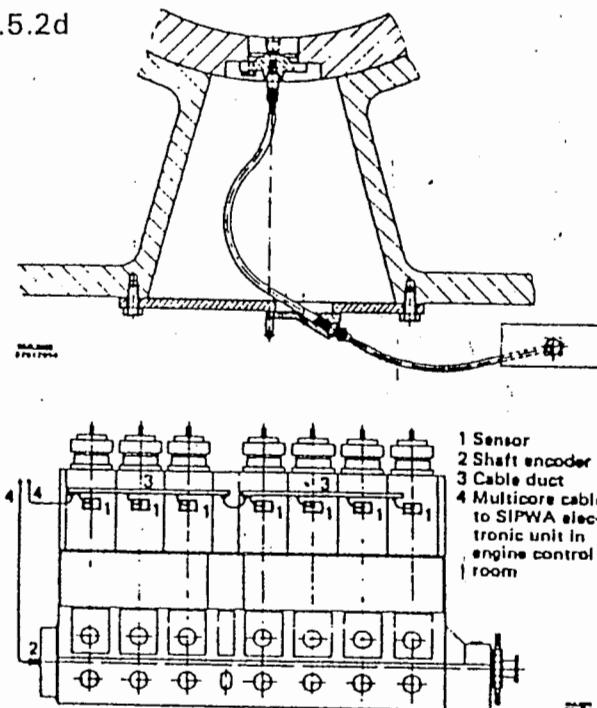


Σχ. I/10.5.2



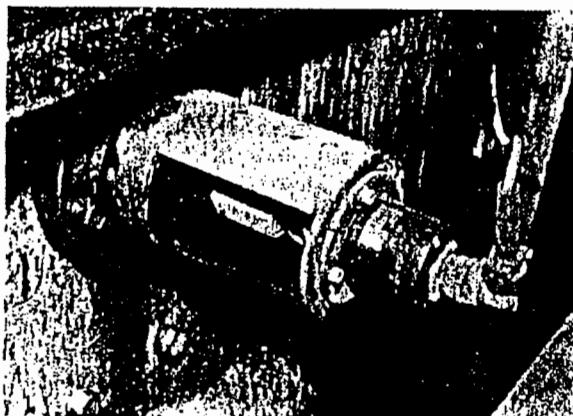
Σχ. I/10.5.2a

Σχ. I/10.5.2d



Σχ. I/10.5.2c

Σχ. I/10.5.2b



ΤΥΠΟΣ RTA SULZER

195

10.6 ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΤΗΣ ΜΗΧΑΝΗΣ (Σχ. I/10.6)

Για την νέα μηχανή RTA ύπαρχουνε βασικές διαφορές με τις άλλες SULZER μηχανές τις οποίες θά περιγράψουμε στή συνέχεια.

Η RTA όποτελείται όποι (6) έξι διαφορετικά μεγάλη μηχανής, τά όποια καλύπτουν μια μεγάλη άκτινα ιπποδύναμης και στροφών. Τό βελτιωμένο ουστημα χρονισμού έγχυσης τού καυσίμου (VIT) διατηρεί την ειδική κατανάλωση σε χομιλό όρια. Η RTA είναι δίχρονη μηχανή με Turbocharger και είναι άναστρεφόμενη με άπ' εύθειας αύξευση στή προπέλλα. Κοχλίες στηρίζουν τό βάκτρο της μηχανής, και τά μέρη που άποτελούν τόν κύλινδρο. Τά άερια έξαγωγής ρέουν άπο τούς κυλίνδρους άπο τις βαλβίδες έξαγωγής μέσα στόν συλλέκτη τών άεριων. Οι βαλβίδες έξαγωγής άνοιγουνε ύδραυλικώς διώπια περιγράφουμε πιό κάτω. Ο δέρας σάρωσης που καταθλίπτεται άπο τά turbochargers ρέει διά μέσου τών ψυγείων άερας μέσα στόν συλλέκτη άερος σάρωσης. Αύτος ο δέρας εισέρχεται μέσα στούς κυλίνδρους άπο άνευπιστροφές βαλβίδες και διά μέσου τών θυρίδων σάρωσης, δταν τό έμβολο είναι περίπου στό K.N.S.

Οι κύλινδροι, τά πώματα σύτων και τά έμβολα, ψύχονται με γλυκό νερό. Θαλάσσιο νερό μπορεί νά χρησιμοποιηθεί γιά νά ψύχει τήν σάρωση. Τό ούστημα αύτομοισμών είναι κατά τέτοιο τρόπο σχεδιασμένο ούτως ώστε ή μηχανή νά έλεγχεται και άπο τήν γέφυρα, δν δέν υπάρχει κάποια βλάβη ή μηχανή έλεγχεται άπο ένα άλλο ούστημα αύτομάτου έλεγχου γιά κατάσταση άναγκης (emergency control stand).

10.7 ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑ ΚΑΤΩ ΑΠΟ ΜΗ ΚΑΝΟΝΙΚΕΣ ΚΑΤΑΣΤΑΣΕΙΣ

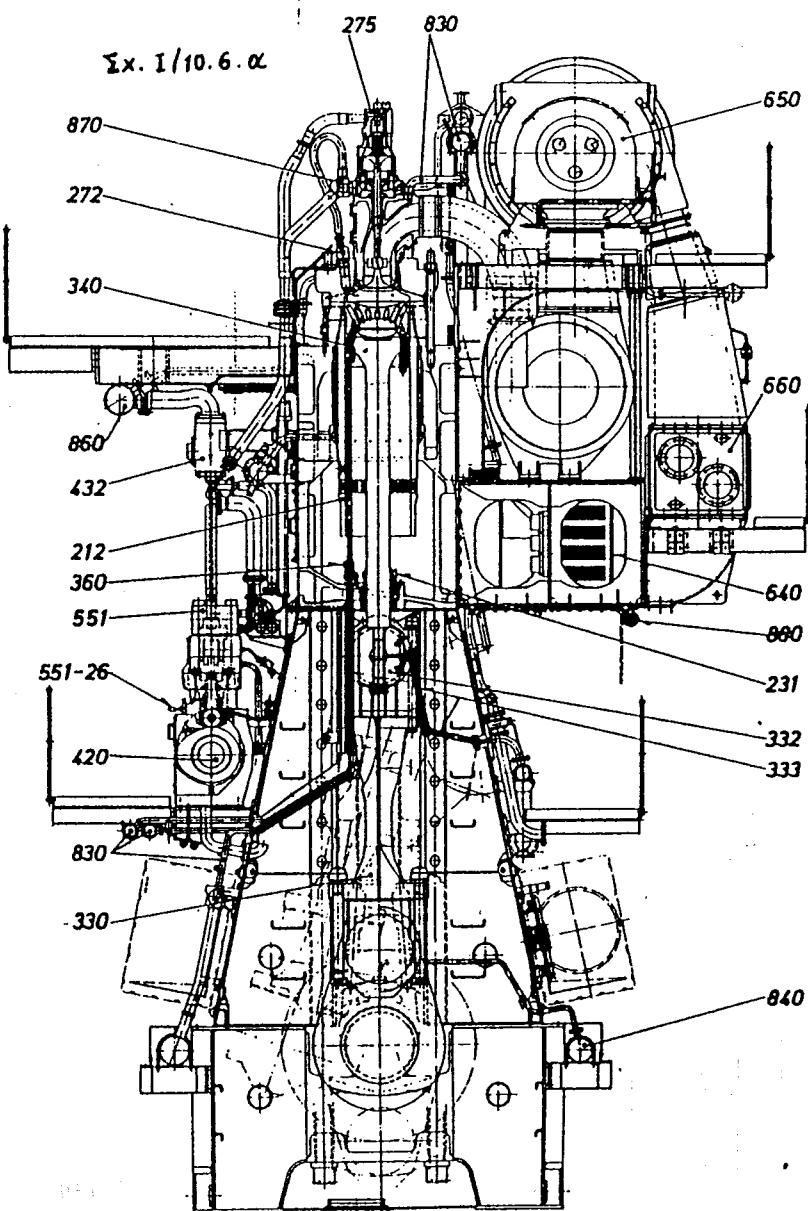
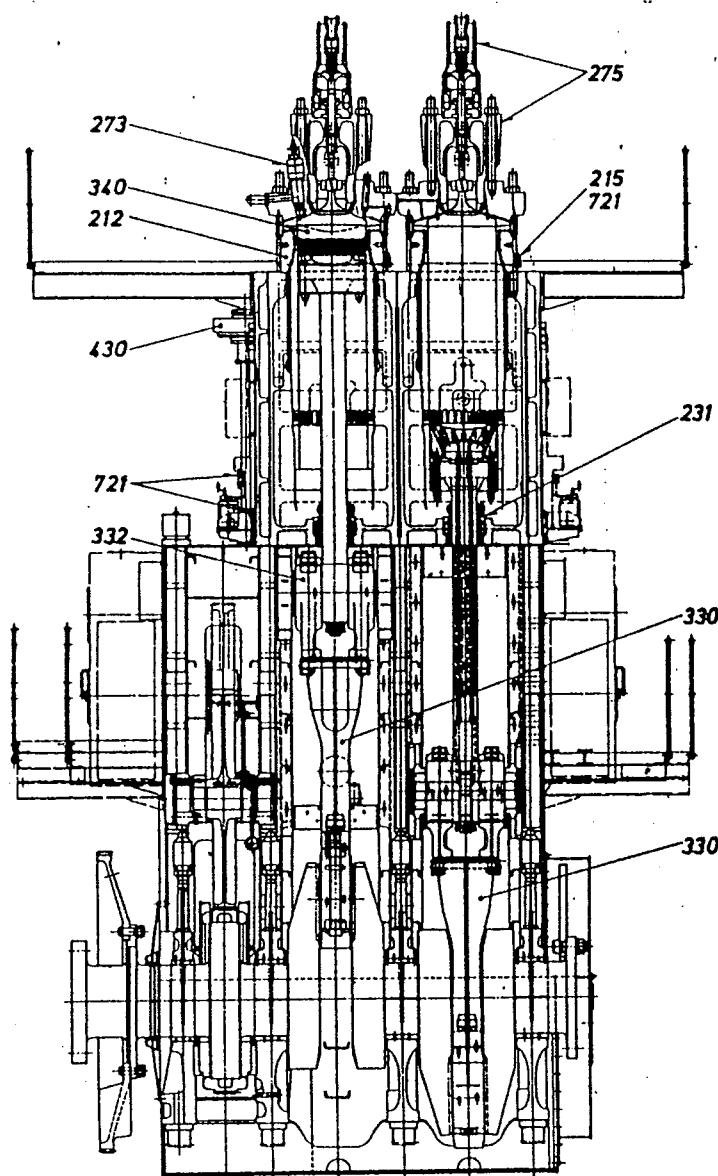
Στά προηγούμενα κεφάλαια ξέχωμε δώσει δόηγιες τό πώς άντιμετωπίζεται ή μηχανή γιά καταστάσεις πού δέν είναι συνήθεις. Όπως νά διακόψουμε τήν λειτουργία ένος κυλίνδρου, ή τού turbocharger. Τό ίδια ισχύουν γιά τήν RTA, με όρισμένες διαφορές που θά παραθέσουμε συμπληρωματικά έδω.

Α. Άν παρρυσιαστεί κάποια βλάβη στήν άντλια λειτουργίας τής βαλβίδας έξαγωγής ή βλάβη πιρέπει νά άποκατασταθεί άμεσως δν αύτό είναι άδύνατο, γιατί ή μηχανή πρέπει νά συνεχίσει τήν λειτουργία της, τότε λαμβάνονται τά άκολουθα μέτρα στόν άντιμοιχο κύλινδρο.

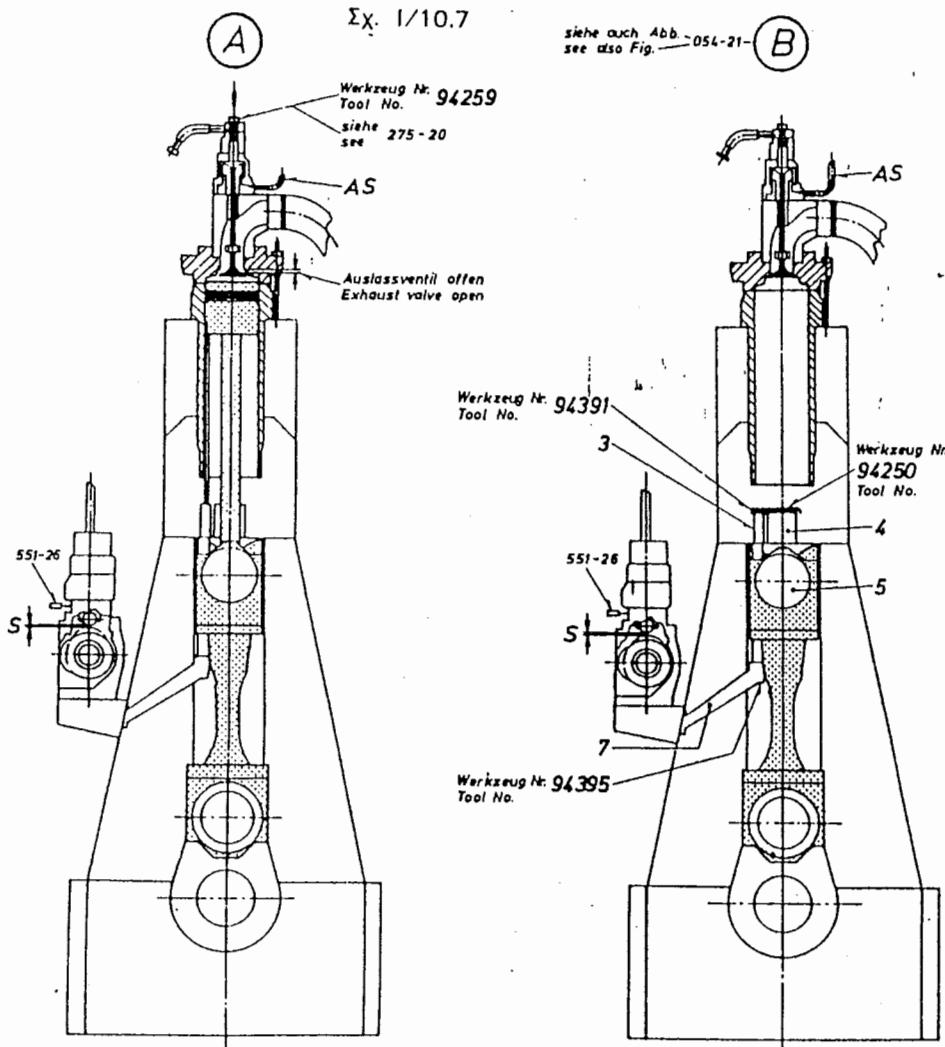
- Διακοπή λειτουργίας τής άντλιας έγχυσης καυσίμου
- Διακοπή λειτουργίας τής άντλιας ένεργοποίησης τής βαλβίδας έξαγωγής.
- Κλείνουμε τόν κρουνό τής σωλήνας τροφοδοσίας έλαιου πρός τήν άντλια ένεργοποίησης.
- Άφαιρούμε τόν πείρο στό ύδραυλικό μέρος τής βαλβίδας έξαγωγής και ίδν άντικαθιστούμε με τόν πείρο ώσης (No 94259).

Γιά νά γίνει αύτό, άφαιρούμε τούς κοχλίες 1 και έλκουμε ξινούς πάριους 2 (Σχ. I/10.7). Προσοχή στό διαχωριστικό έλατήριο 3, τό όποιο πρέπει έπισης νά άφαιρεθεί. Όταν τοποθετήσουμε τόν πείρο ώσης, η βαλβίδα διακοπής τού άερος ένιμης πρέπει νά είναι κλειστή ούτως ώστε ή διτρακτος τής βαλβίδας νά μήν συμπιέζεται πρός τά έπάνω. Φυσικά δταν γίνουνε δλα τά άνωτέρω ή μηχανή δέν θά μπορεί νά λειτουργεί με τήν ίδια άπόδοση διώπια πριν. Όταν δέ δλα έχουν άποκατασταθεί είναι κατανοιητό δτι ή πείρος ώσης πρέπει νά άφαιρεθεί πάλι και νά άνοιγουμε τόν κρουνό στή σωλήνα τροφοδότησης καυσίμου (Σχ. I/10.7).

Σχ. I/10.6



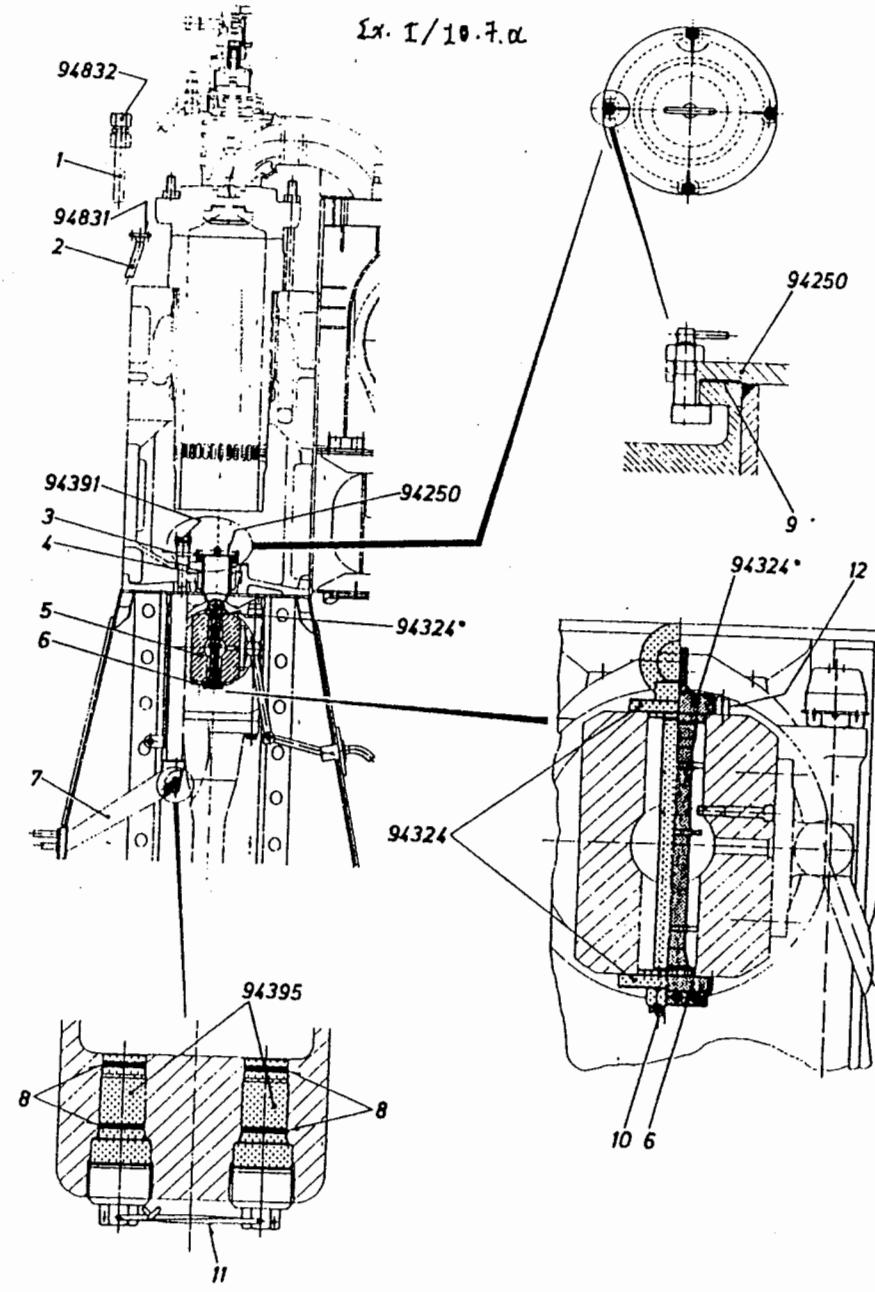
Σχ. I/10.7

siehe auch Abb. 054-21
see also Fig. 054-21

10.7.1' Επεξηγήσεις Σχ. I/10.7

- 1 ΚΟΧΛΕΙΣ
- 2 ΠΕΙΡΟΙ
- 3 ΔΙΑΧΟΡΙΣΤΙΚΟ ΕΛΑΤΗΡΙΟ
- 4 ΕΜΒΟΛΟ
- 5 ΚΕΛΥΦΟΙ
- 6 ΒΑΚΙΡΟ ΒΑΛΒΙΔΑΙ ΕΞΑΓΩΓΗΣ
- 7 ΠΑΡΕΜΒΥΤΙΜΑ
- 8 ΑΤΡΑΚΤΟΣ ΒΑΛΒΙΔΑΙ
- 9 ΠΕΙΡΟΚ ΖΙΝΗ (94259)
- 10 ΚΕΛΥΦΟΣ ΕΞΑΕΡΙΣΜΟΥ

Σχ. I/10.7.a



10.8 Β. ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑ ΜΕ ΜΙΑ ΒΑΛΒΙΔΑ ΕΞΑΓΩΓΗΣ ΕΚΤΟΣ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑΣ

Θεωρητικώς δταν υπάρχει βλάβη στή βαλβίδα έξαγωγής, αύτή πρέπει να άντικατασταθεί άπό δλλη. Αν αύτό δέν είναι δυνατόν τότε ένεργούμε ώς έξης:

- Διακόπτουμε τήν άντλια καυσίμου
- Διακόπτουμε τήν άντλια ένεργοποίησης

Ένεργούμε δπως καί στήν προηγούμενη (Α) παράγραφο, άφαιρώντας τόν πείρο και τοποθετώντας τόν πείρο ώστες. Έδω πρέπει να σημειωθεί δτι δταν ή βαλβίδα μπλοκαρισθεί στή στιγμή πού έχει άνοιξει τότε δέν μπορούμε νά κάνουμε τίποτα περισσότερο.

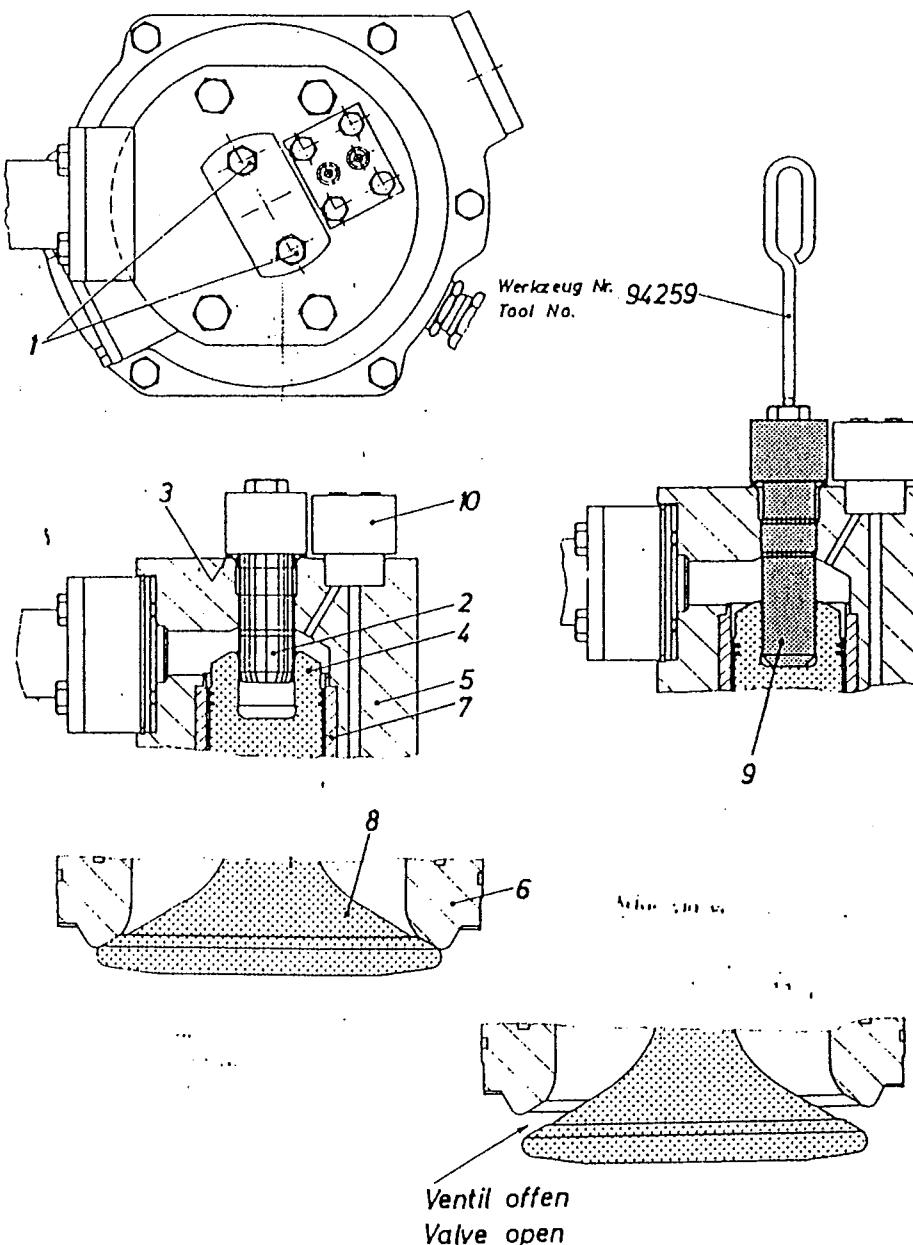
10.8.1 Γ. Τό έμβολο πρέπει νά άφαιρεθει ένων δ διωστήρας καί τό ζύγαμα παραμένουν έντός τής μηχανῆς (Σχ. I/10.8.1-8.1α).

Όταν ένα έμβαλο έχει βλάβη μὲ άποτέλεσμα νά μήν μπορεί νά παραμείνει έντός τής μηχανῆς άφαιρείται άκολουθώντας τά έξης μέτρα: Ά.

- Διακόπτουμε τήν άντλια καυσίμου καί τήν άντλια ένεργοποίησης
- Κλείνουμε τήν άντλια διακοπής στήν σωλήνα έλαιου πρός τήν άντλια ένεργοποίησης.
- Κλείνουμε τά στεγανοποιητικά γιά τίς σωλήνες ψύξης τών έμβολων καί τοῦ διωστήρα, μὲ τά ειδικά έργαλεία (No 94250 καί 94391).
- Επιστης καί τό ειδικό έργαλείο 94395 τοποθετείται στό χώρο ψύξης τοῦ έμβολου στή θέση τών σωλήνων ψύξης τών έμβολων (Σχ. I/10.8.1β).
- Αδειάζουμε τήν σωλήνα άέρος έναρξης χρησιμοποιώντας τή φλάνιζα (94831) (I/10.8.1).
- Απομονώνουμε τίς σωλήνες έναρξης άέρος άπό τήν βαλβίδα έναρξης καί τίς κλείνουμε χρησιμοποιώντας παρεμβάματα καί περικόχλια, έργαλείο (No 94832).
- Κλείνουμε τό κεντρικό άνοιγμα στό ζύγαμα χρησιμοποιώντας τό έργαλείο (No 94324).
- Μειώνουμε τή ροή λίπανσης στόν κύλινδρο στό τιμίστιμο.

10.8.2 Επεξηγήσεις Σχ. I/10.8.1

1. ΒΑΛΒΙΔΑ ΑΕΡΟΣ ΕΝΑΡΞΗΣ
2. ΣΩΛΗΝΑ ΑΕΡΟΣ ΕΝΑΡΞΗΣ
3. ΣΤΕΓΑΝΟΠΟΙΗΤΙΚΟΣ ΣΩΛΗΝΑΣ ΨΥΞΗΣ ΕΜΒΟΛΟΥ
4. ΣΤΕΓΑΝΟΠΟΙΗΤΙΚΟΣ ΣΩΛΗΝΑΣ ΒΑΚΤΡΟΥ ΕΜΒΟΛΟΥ
5. ΖΥΓΩΜΑ
6. ΚΟΧΛΙΑΣ ΒΑΚΤΡΟΥ
7. ΘΑΛΑΜΟΣ ΨΥΞΗΣ ΕΜΒΟΛΟΥ
8. ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
9. ΚΑΛΥΜΜΑ
10. ΠΕΙΡΟΣ
11. ΣΥΡΜΑ ΣΥΣΦΥΓΕΗΣ
12. ΠΕΙΡΟΣ ΣΥΓΚΡΑΤΗΣΗΣ
- A-B ΣΦΙΝΑΥΔΛΟΣ ΚΑΙ ΕΜΒΟΛΟ
- B. ΕΛΕΥΘΕΡΙΑ ΜΕΤΑΞΥ ΤΩΝ ΚΝΟΔΑΚΩΝ ΚΑΙ ΤΩΝ ΣΤΡΟΦΕΩΝ ΤΗΣ ΑΝΤΑΙΑΣ ΕΓΧΥΣΙΣ ΚΑΥΣΙΜΟΥ



10.8.3 Βαλβίδα έξαγωγής

Η βαλβίδα στρέφεται γύρω από τον δέκανά της με την βοήθεια ροής άρεος έπανω στήν φτερωτή 18 (Σχ. I/10.8.3) (Σχ. I/10.8.3a).

Το δυνογμά της βαλβίδος γίνεται με πίεση έλαιου ή όποια έπιτυγχάνεται από την άντλια λειτουργίας (Σχ. I/10.8.3a). Στόν έσωτερικό θάλαμο AS άναπτύσσεται μία πίεση άρεος από τον κύλινδρο 11 ο οποίος χρησιμεύει για νά κλείνει ή βαλβίδα.

10.8.4 Λειτουργία

Ο κνώδακας 2 έλεγχει την κίνηση του έμβολου 6 της άντλιας διά μέσου του στροφέως 3. Κατά την διάρκεια της διαδρομής πρός τα δάνα του έμβολου 6 μία άνεπι-υποφορή βαλβίδα 21 πιρολαβίσει την ροή του έλαιου πρός τα πίσω. Η σωλήνα 7 συνδέει την άντλια λειτουργίας πρός την μονάδα λειτουργίας της βαλβίδας έξαγωγής.

10.8.5^ο Ανοιγμα (Σχ. I/10.8.3a)

Καθώς το έμβολο (6) κινείται πρός τα άνω έκτοπιζει μία ποσότητα έλαιου από τον χώρο O.E. στον χώρο O.E2 διά μέσου της σωλήνας 7. Αύτό γίνεται στήν άρχη της διαδρομής όταν ή βαλβίδα είναι κλειστή από την πίεση του άρεος απόντην κύλινδρο 12. Αύτη λοιπόν η ποσότητα του έλαιου ένεργει στό ύδραυλικό έμβολο (a) το οποίο πιέζει την βαλβίδα πρός τα κάτω. Σε αύτό το σημείο ή βαλβίδα άνοιγει.

10.8.6 Κλείσιμο

Έν συνεχεία καθώς το έμβολα 6 κινείται πρός τα πίσω τό έλαιο άκαλουθει τόν άντιθετο δρόμο δηλαδή από τό χώρο O.E2 κινείται πίσω από την πίεση του άρεος στόν θάλαμο «AS» και ή βαλβίδα άρχιζει νά κλείνει.

Όταν ή μηχανή λειτουργεί, μία μικρή ποσότητα έλαιου θά δισφεύγει από τό έμβολο 6 της άντλιας και τον κυλίνδρου 5 καθώς και μεταξύ του ύδραυλικού έμβολου 9 και τον παρεμβύσματος 10. Αύτό τό έλαιο άναπληρώνεται από τό αύτορημα έλαιου τών τριβών του ζυγώματος και ή πίεσή του έλαττώνεται από μία βαλβίδα μείωσης της πίεσης.

Στήν βαλβίδα έξαγωγής ύπαρχει έπισης μηχανισμός άσφαλτίσεως γιας ώρ προφυλάσσει τήν βαλβίδα από κάπιο ξαφνικό άναιγμά της χωρίς αιτία. Αύτό γίνεται με τήν βοήθεια της άνακουφιστικής βαλβίδας 22 ή όποια ρυθμίζει την πίεση του έλαιου στό ύδραυλικό σύστημα. Αν κάπιοια ατιγμή ή πίεση του άρεος στό χώρο «AS» του κυλίνδρου ή πέσει υπό μηδέν, ή βαλβίδα έξαγωγής θά άναλξει πρός τα κάτω μέχρι ο άσφαλτικός διακύτηλας 12 (Σχ. I/10.8.3a) έφαρμισθει στό έλασμα 14. Και σάν άποτέλεσμα τό έμβολο 9 θά μετακινηθει μαζί με τήν βαλβίδα άνοιγοντας τής άνακουφιστικές όπές 10 έτοις ώστε τό έλαιο, πού διδεται από τήν άντλια λειτουργίας, νά διαφεύγει διά μέσου του χώρου «VB» μέσα στόν χώρο «LS», ούτως ώστε τό έμβολο νά μή μετακινείται περισσότερο πρός τα κάτω.

Οι βαλβίδες έξαγωγής για τήν σάρωση δέν είναι τελευταίας έφαρμογής στήν SULZER. Περισσότερες από 90 δύχρονες μηχανές τύπου z40 χρησιμοποιούν βαλβίδες έξαγωγής στό σύστημα σάρωσης. Άλλα ή τέλεια άναπτυξη και έφαρμογή τών βαλβίδων έξαγωγής συναντίσται σήμερα στήν RTA. Βρίσκεται τοποθετημένη στό κέντρο του κυλίνδρου και έχει άνεπιτυγχένη άντισταση στή θερμότητα. Καθώς περιστοιχίζεται όπό το βάκτρο της ο οποίο ψύχεται διά άνοιγμάτων (before cooled) Η βαλβίδα περιστρέφεται, λέ τή βοήθεια τών καλυδεσίων πού στρέφονται έπειτα σε φτερωτές πού έχει η

κάθε βαλβίδα στόν δέκανά της. Η βαλβίδα ένεργοποιείται ύδραυλικώς από έκκεντροφόρο δέκανα και με τήν βοήθεια ένός έλατηρου άρεος. Η σχεδίαση για τήν βαλβίδα έχει χρησιμοποιηθει δηλη τήν τελευταία διαθέσιμη τεχνολογία για δύτο τό συστήμα. Τό βάκτρο και ή έδρα της βαλβίδας έχουν τέλεια συμμετρική περιστροφή ούτως ώστε νά έξασφαλίζουν ισορροπία στή θερμικές ύπερφορτώσεις. Τό έλατηρο άρεος βοηθά ατήν άνυψωση της βαλβίδας ούτως ώστε νά έπιτυγχάνεται η ταχύτυπη έπιφάνεια άνοιγματος για τήν ροή τών άερων έξαγωγής.

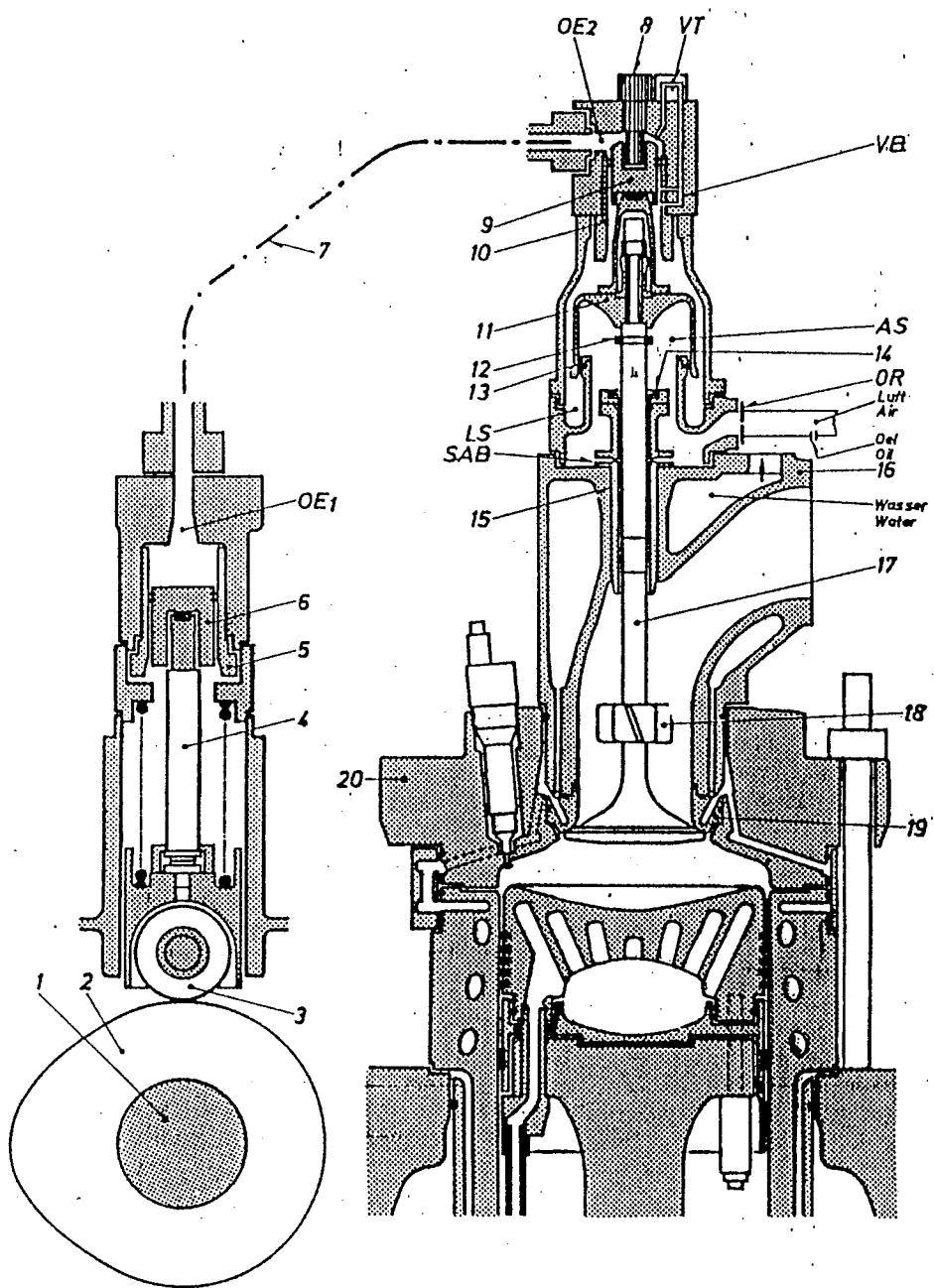
Η περιστροφή της βαλβίδας συντελει στό νά ύπαρχει δριούμορφη διάταξη τής θερμοκρασίας στήν έδρα της και στό νά διατηρει τήν έδρα καθαρή. Η φτερωτή της βαλβίδας πού βρίσκεται στόν κορμό της συντελει έπισης στή περιστροφή της βαλβίδας.

Σκοπος αύτης της βαλβίδας είναι ο φραγμός διαφυγής άρερς σάρωσης πρός τήν έξαγωγή από στιγμή, κατά τήν όποια τό έμβολο, έκτελώντας τήν άνοδική του πορεία άποκαλύπτει τής θυρίδες έξαγωγής και έξσαγωγής.

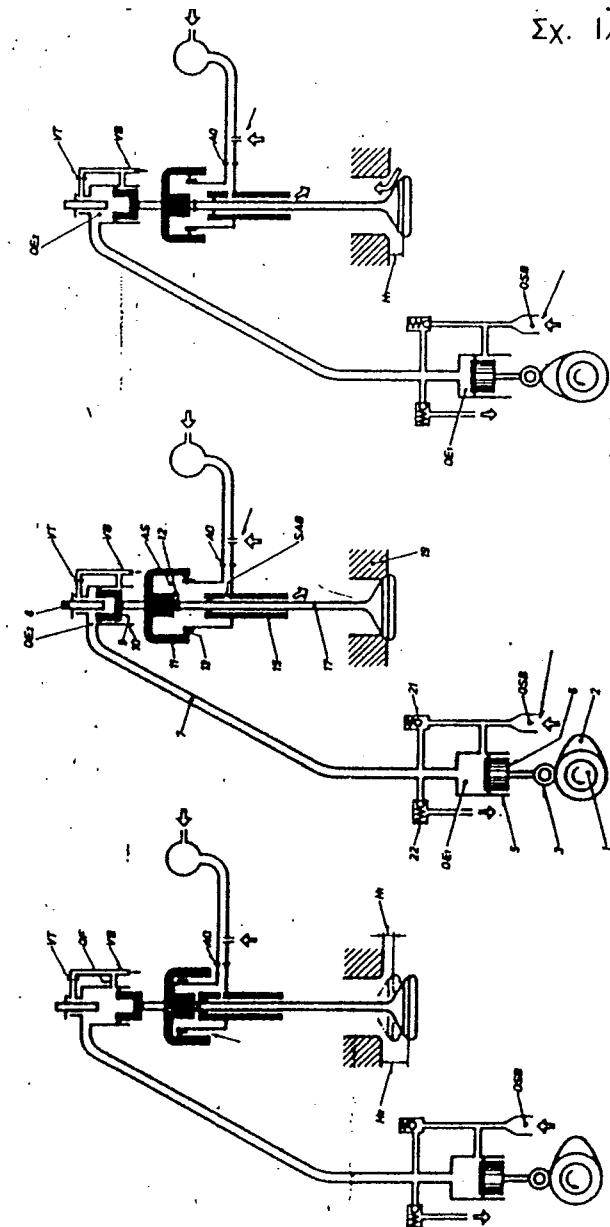
10.8.6.1 Επεξηγήσεις Σχ. I/10.8.3-I/10.8.3a

1. ΚΝΩΔΑΚΟΦΟΡΟΣ ΑΞΟΝΑΣ
2. ΚΝΩΔΑΚΕΣ
3. ΣΤΡΟΦΕΑΣ
4. ΒΑΚΤΡΟ
5. ΠΑΡΕΜΒΥΣΜΑΤΑ
6. ΕΜΒΟΛΟ
7. ΣΩΛΗΝΑ ΥΨΗΛΗΣ ΠΙΕΣΗΣ ΕΛΑΙΟΥ
8. ΠΕΙΡΟΣ
9. ΥΔΡΑΥΛΙΚΟ ΕΜΒΟΛΟ
10. ΠΑΡΕΜΒΥΣΜΑ
11. ΚΥΛΙΝΔΡΟΣ
12. ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΟΣ ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
13. ΕΛΑΤΗΡΙΟ ΕΜΒΟΛΟΥ
14. ΕΛΑΤΗΡΙΟ ΕΛΑΣΜΑΤΟΣ
15. ΟΔΗΓΟΣ ΒΑΛΒΙΔΑΣ
16. ΙΩΜΑ ΒΑΛΒΙΔΑΣ (ΚΑΛΥΜΜΑ)
17. ΒΑΚΤΡΟ ΒΑΛΒΙΔΑΣ
18. ΦΤΕΡΩΤΗ
19. ΒΑΣΗ ΒΑΛΒΙΔΑΣ
20. ΚΕΦΑΛΗ ΚΥΛΙΝΔΡΟΥ
21. ΑΝΕΠΙΣΤΡΟΦΗ ΒΑΛΒΙΔΑΣ
22. ΑΝΑΚΟΥΦΙΣΤΙΚΗ ΒΑΛΒΙΔΑ Σχ. I/10.8.3a
- Α. ΡΥΘΜΙΣΤΗΣ
- Α. ΧΩΡΟΣ ΑΕΡΑ
- Ι. ΧΩΡΟΣ ΣΥΓΚΕΝΤΡΩΣΗΣ ΕΛΑΙΟΥ
- ΣΑΒ. ΧΩΡΟΣ ΑΕΡΑ
- ΟΕΙ. ΧΩΡΟΣ ΕΛΑΙΟΥ ΠΑΝΩ ΑΠΟ ΤΟ ΕΜΒΟ-
- ΛΟ
- ΟΕ2. ΧΩΡΟΣ ΕΛΑΙΟΥ ΠΑΝΩ ΑΠΟ ΤΟ ΥΔΡΑΥ-
- ΛΙΚΟ ΕΜΒΟΛΟ
- ΟΓ. ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΗ ΟΠΗ
- ΟΣ. ΧΩΡΟΣ ΕΛΑΙΟΥ
- Τ. ΡΥΘΜΙΣΤΗΣ
- ΥΒ ΕΞΑΕΡΙΣΤΙΚΗ ΓΡΑΜΜΗ
- Η1 ΒΑΛΒΙΔΑ ΠΟΥ ΑΝΟΙΓΕΙ ΜΕ ΚΑΝΟΝΙΚΗ ΔΙΑΔΡΟΜΗ
- Η2 ΒΑΛΒΙΔΑ ΠΟΥ ΑΝΟΙΓΕΙ ΜΕ ΚΑΝΟΝΙΚΗ ΔΙΑΔΡΟΜΗ

* ΕΠΙΛΕΞ 11



Σχ. I/10.8.3a



10.9 ΒΑΛΒΙΔΑ ΑΕΡΑ ΕΝΑΡΞΗΣ Σχ. I/10.9

Αύτή η βαλβίδα βρίσκεται σε κάθε κύλινδρο και έπιπτέπει την είσοδο δέρας υπό συμπίεση κατά μια ώρισμένη χρονική στιγμή, έξαρτώμενη όπό την θέση του έμβολου. Έλεγχεται δέ αυτομάτως.

10.9.1 Λειτουργία

Ανοίγμα

Από την σωλήνα «H» πέρναε δέρας όποιος ρέει μέσα στόν χώρο «T», ένω ή σωλήνα έλεγχου δέρας «J» συνδέεται πρός τόν έξαρισμό. Την στιγμή που ή δύναμη του έμβολου K_1 είναι μεγαλύτερη όπό το έλατήριο σύσφιγξης της βαλβίδος 1, άνοιγει ή βαλβίδα. Καθώς δέ το έμβολο 2 κινείται πρός τα κάτω, το έμβολο έλεγχου K_1 άνοιγει της θυρίδες έλεγχου «S». Τώρα ο δέρας μπορεί να φύγει ψηφό τόν χώρο «T» και νά περάσει στόν χώρο «P» και ήν συνεχεία νά προκαλέσει τό πλήρες άνοιγμα της βαλβίδος μέ όποτέλεσμα δέρας έναρξης νά περνάει μέσα σταύς κυλίνδρους.

10.9.2 Κλείσιμο

Κατά την διάδρομη που ή βαλβίδα κλείνει ή σωλήνα «J» βρίσκεται κάτω όπό πίεση και άντιστοιχα ή άνω «H» συνδέεται μὲ την έξαρωση. Καθώς τό έμβολο 2 κινείται πρός τά άνω, άναπτύσσονται δυνάμεις στούς χώρους «M», «P», και «N» λόγω της πίεσης μέ όποτέλεσμα τά έμβολα K_2 , K_3 και τό έλατήριο 1 νά διατηροῦν την βαλβίδα κλειστή.

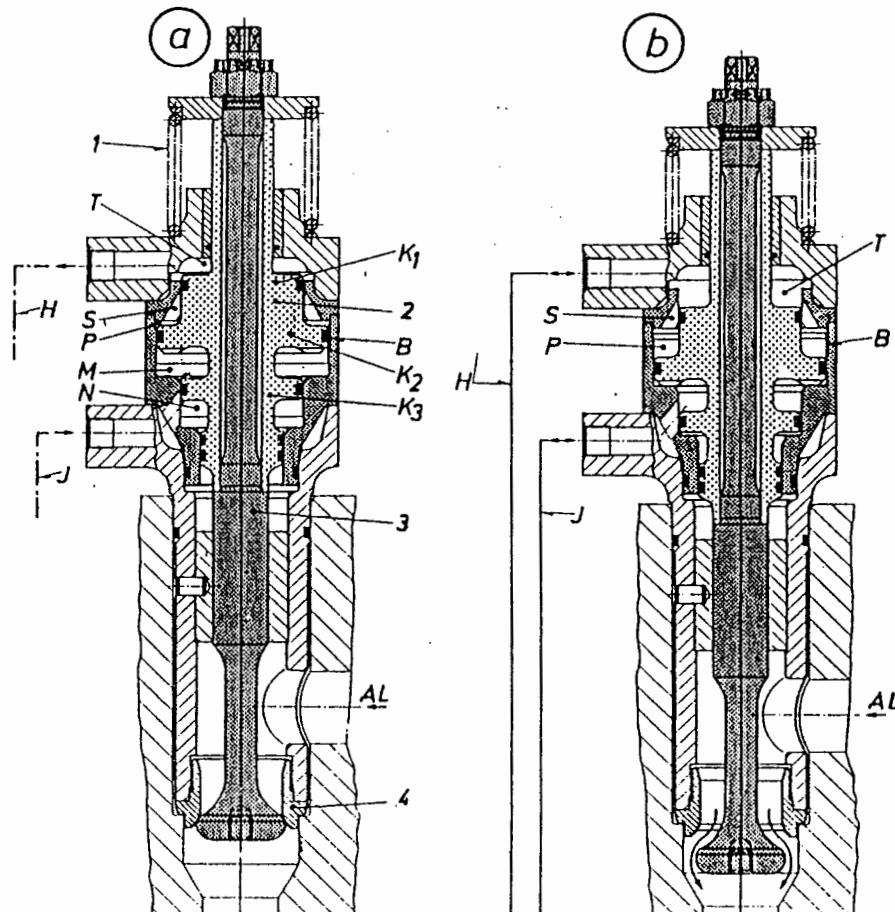
10.9.3 Επεξηγήσεις Σχ. I/10.9

α. Θέση βαλβίδας κλειστή	B
β. Θέση βαλβίδας άνοικη	H
1 Έλατήριο	J
2 Έμβολο	K_1, K_2, K_3
3 Σύνιο βαλβίδος	N
4 Έδρα βαλβίδος	P
AL Εισογωγή δέρα έναρξης	T
	S

10.10 ΧΙΤΩΝΙΑ ΚΥΛΙΝΔΡΟΥ Σχ. I/10.10

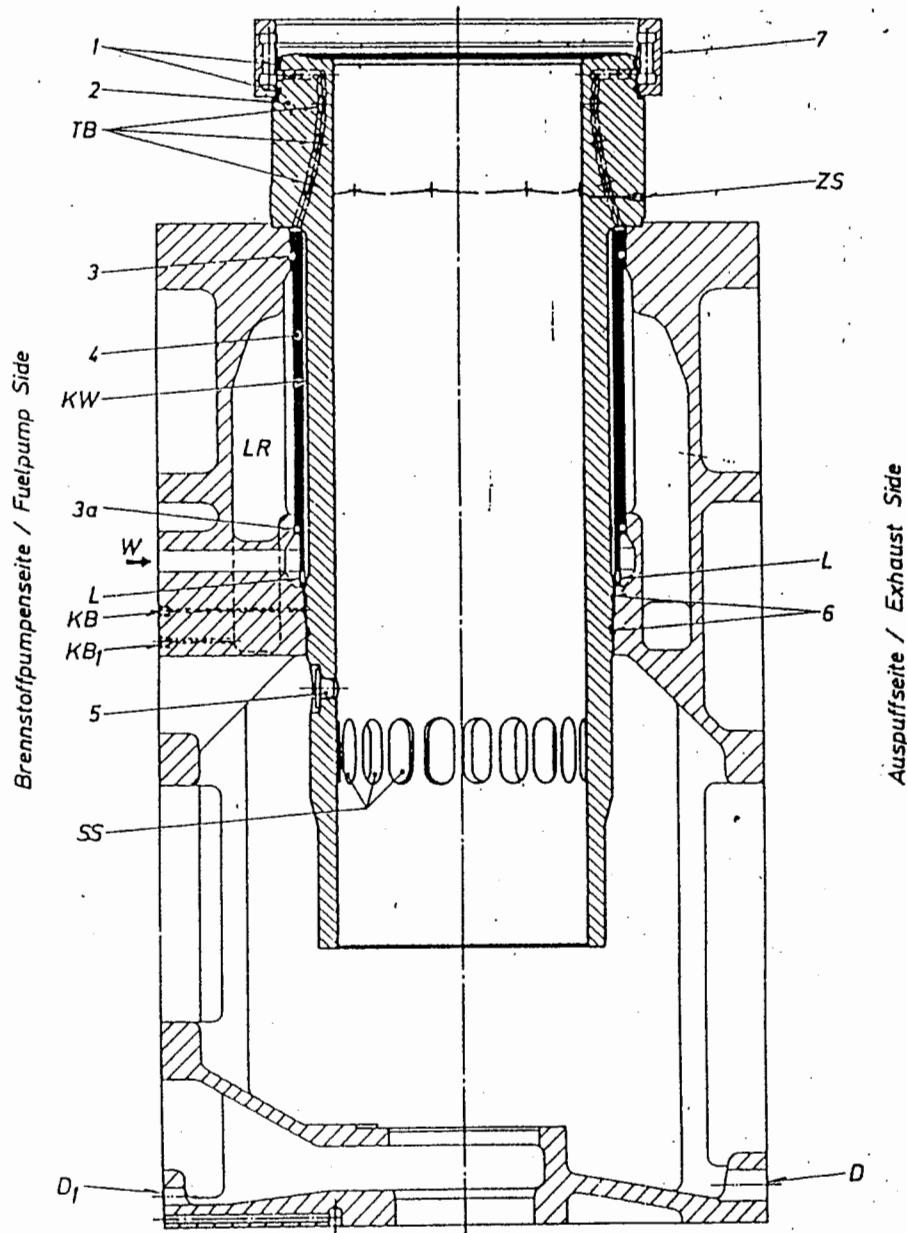
Τό χιτώνιο διως γνωρίζουμε έφαρμόζει στόν περιχιτώνια χώρο τού κυλίνδρου και ψύχεται όπό τό σύστημα ψύξης τού κυλίνδρου. Τό νερό εισέρχεται όπό τό χώρο «W» και φθάνει στό δακτύλιο 4 διά μέσου άνοιγμάτων (Σχ. I/10.10). Από έκει πέρναε στόν χώρο «Kw» όπό τά άνοιγματα «L» και ώθεται πρός τά άνοιγματα «TB». Μετά όπό αύτά τά άνοιγματα συγκεντρώνεται ατή κεφαλή τού κυλίνδρου.

Ο χώρος τού νερού «Kw» στεγανοποιείται όπό τούς δακτυλίους 3 και 3a και γι' αύτό ο χώρος «LR» είναι χωρίς νερό. Αν διαιρεύγει νερό όπό την δηκή έπιθεώρησης «KB1» αύτό σημαίνει ότι υπάρχει διαρροή όπό τούς δακτυλίους 3 ή 3a. Αν ή μηχανή είναι έφοδισμένη μέ τό σύστημα SIPWA, (SULZER INTEGRATED PISTON RING DETECTING ARRANGEMENT) τότε γίνεται ή τοποθέτηση στήν δηκή 5 διαφορετικά τοποθετείται ήνα παρέμβυσμα (Βλέπε σελ. 120).



Σχ. I/10.9

Σχ. I/10.10



10.10.1' Επεξηγήσεις Σχ. I/10.10

1. ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
2. ΠΕΙΧΙΤΩΝΙΟΣ ΧΩΡΟΣ
3. ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
- 3a. ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
4. ΟΔΗΓΟΣ ΝΕΡΟΥ
5. ΟΠΗ ΓΙΑ ΣΥΣΤΗΜΑ SIPWA
6. ΔΑΚΤΥΛΙΟΣ
- D₁ ΧΩΡΟΣ ΣΥΓΚΕΝΤΡΩΣΗΣ ΔΙΑΡΡΟΩΝ
- L ΟΠΕΙΣ ΜΕΤΑΦΟΡΑΣ ΝΕΡΟΥ
- KW, KB, ΟΠΕΙΣ ΕΛΕΓΧΟΥ ΓΙΑ ΔΙΑΡΡΟΗ ΝΕΡΟΥ
- KW ΧΩΡΟΣ ΨΥΞΗΣ ΝΕΡΟΥ
- L ΚΕΝΟΣ ΧΩΡΟΣ
- ΤΟ ΔΙΑΔΡΟΜΟΙ ΨΥΞΗΣ
- SS ΘΥΡΙΔΕΣ ΣΑΡΩΣΗΣ

10.11 ΣΤΥΠΙΟΘΛΗΠΤΕΣ ΒΑΚΤΡΟΥ Σχ. I/10.11-I/10.11a

Ο ακοπός τοῦ στυπιοθληπτῆ είναι νά διαχωρίζει τὸν χῶρο σάρωσης κάτω ἀπό τὸ ζμύλο, ἀπό τὸν στροφαλοθάλαμο καὶ συγχρόνις νά προστατεύει τὸ έλαιο λιπαντησ τῶν τριβέων, νά μὴν ἀναμιγνύεται μὲ τὰ παράγωγα τῆς κούσης. Τὸ ἀνώ τμῆμα•Τ• χρησιμεύει οὖν στεγανοποιητικό στὸ χῶρο σάρωσης. Προλαμβάνει κάθε διαφυνή ἀέρος σάρωσης καὶ συγχράνως ἀφαιρεῖ διάφορα κατάλοιπα ἀπό τὸ βάκτρο τοῦ ζμύλου. Ἐπισης τὰ έλατηρία ἀπόξεσης ἐλασού τοῦ κάτω γροιρ «L» ἀποξέουν κατάλοιπα ἐλασού ἀπό τὸ βάκτρο καὶ τὰ δόδγοιν διά μέσου καθέτων ἀνοιγμάτων μέσα στὸ στροφαλοθάλαμο.

10.11.1' Επεξηγήσεις Σχ. I/10.11

1. ΒΑΚΤΡΟ ΕΜΒΟΛΟΥ
2. ΕΛΑΤΗΡΙΟ ΑΠΟΣΕΣΗΣ (3 ΤΕΜΑΧΙΑ)
3. ΙΣΤΕΓΑΝΟΠΟΙΗΤΙΚΟ ΕΛΑΤΗΡΙΟ
4. ΟΔΗΓΟ ΕΛΑΤΗΡΙΟ
5. ΕΛΑΤΗΡΙΟ ΣΥΓΚΡΑΤΗΣΗΣ

10.11.2' Εγχυτήρας¹ καυσίμου καὶ βαλβίδα κυκλοφορίας καυσίμου Σχ. I/10.11.2

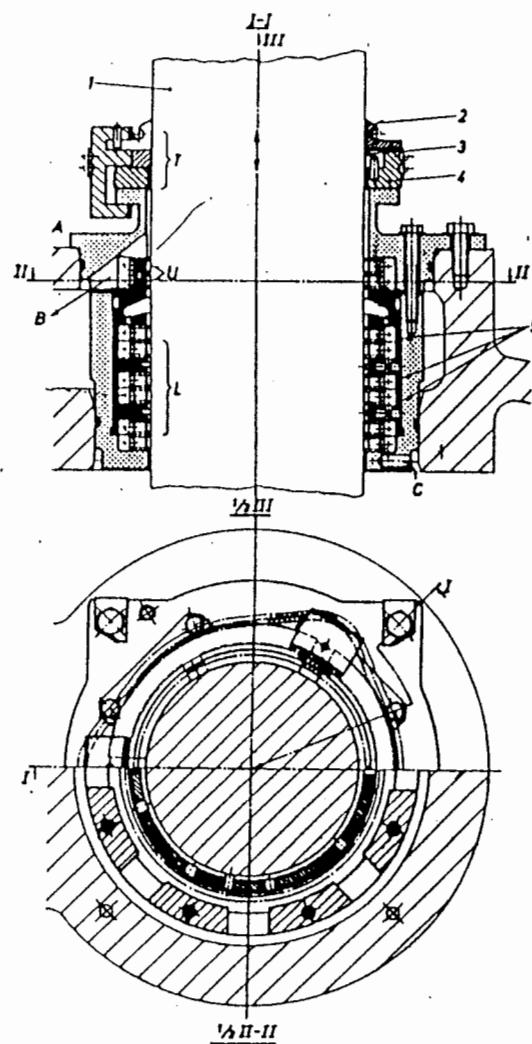
Σὲ κάθε κύλινδρο ύπαρχουνε μερικοὶ έγχυτήρες καυσίμου καὶ τοποθετοῦνται σὲ προκαθορισμένες θέσεις μὲ τὴν βοήθεια περιών. Κάθε ποσότητα καυσίμου πού διαφεύγει διά μέσου τοῦ ἀκροφύσιου περνάει ἔξω ἀπό τὸ ἀνοιγμα «LB». Η βαλβίδα κυκλοφορίας ξασφαλίζει τὴν κυκλοφορία τοῦ καυσίμου διά μέσου τοῦ έγχυτήρα οἷαν ἡ μηχανή δὲν λειτουργεῖ καὶ ἡ τροφοδοτική ἀντλία βρίσκεται σὲ λειτουργία.

10.11.3 Λειτουργία βαλβίδας Σχ. I/10.11.3a

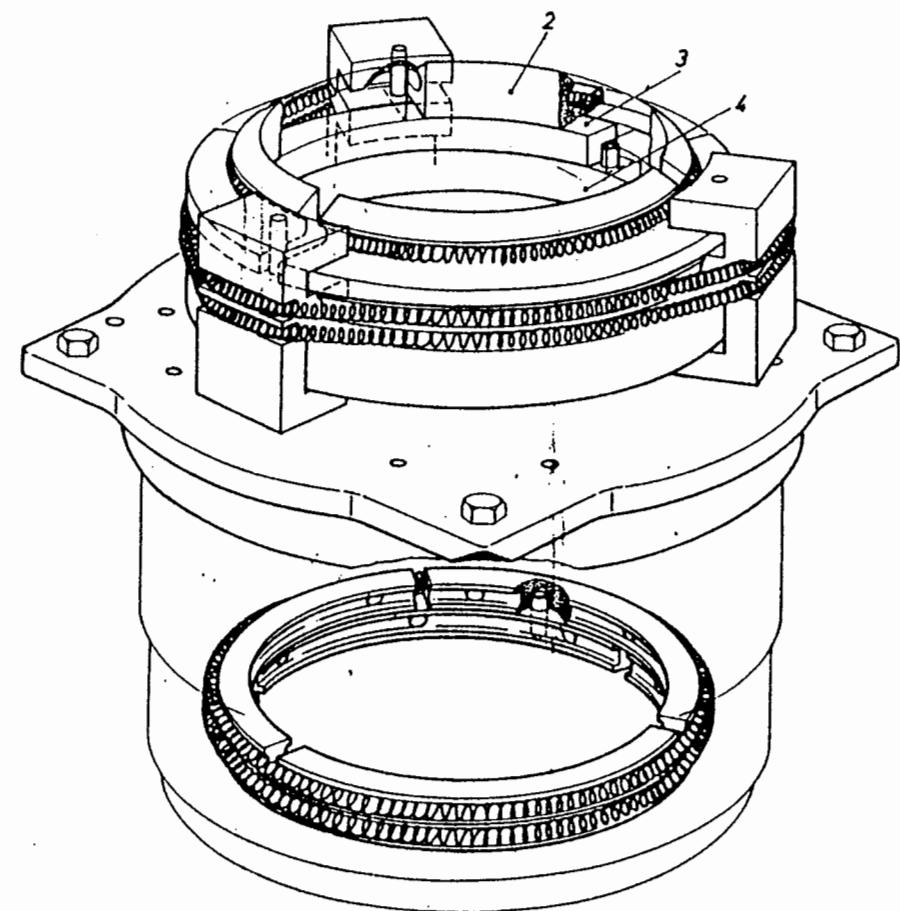
Οταν ἡ μηχανή δὲν στρέφει ἡ βελόνα 7 πιέζεται απήν ἐδρα τῆς ἀπό τὸ έλατηρίο 8 (Σχ. I/10.11.3a). Όταν ἐν συνεχείᾳ ἡ τροφοδοτική ἀντλία λειτουργεῖ, τὸ καύσιμο ρέει ὅπο τὸ ἀνοιγμα «OF» μέσα στὸν χῶρο «RR» μετά ἀπό τὸν διάδρομο «ZZ» οἰο δικροφύσιο.

Στὴ περίπτωση δὲ πού λειτουργεῖ ἡ μηχανή ἡ ἀντλία έγχυσις καταθλίβει τὸ καύσιμο μὲ υψηλή ταχύτητα πράς τὸν έγχυτήρα καθώς δὲ ἡ πίεση αὐξάνεται οιδό «OF» ἡ βελόνα 7 πιέζει τὸ παρέμβυσμα 6 (Fig. C) ἡ δὲ βελόνα παραμένει σ' αὐτῇ τῇ θέσῃ διοῦ ἡ μηχανή λειτουργεῖ.

Σχ. I/10.11



Σχ. I/10.11α



10.11.4 Επεξηγήσεις Σχ. I/10.11.3-I/10.11.3α

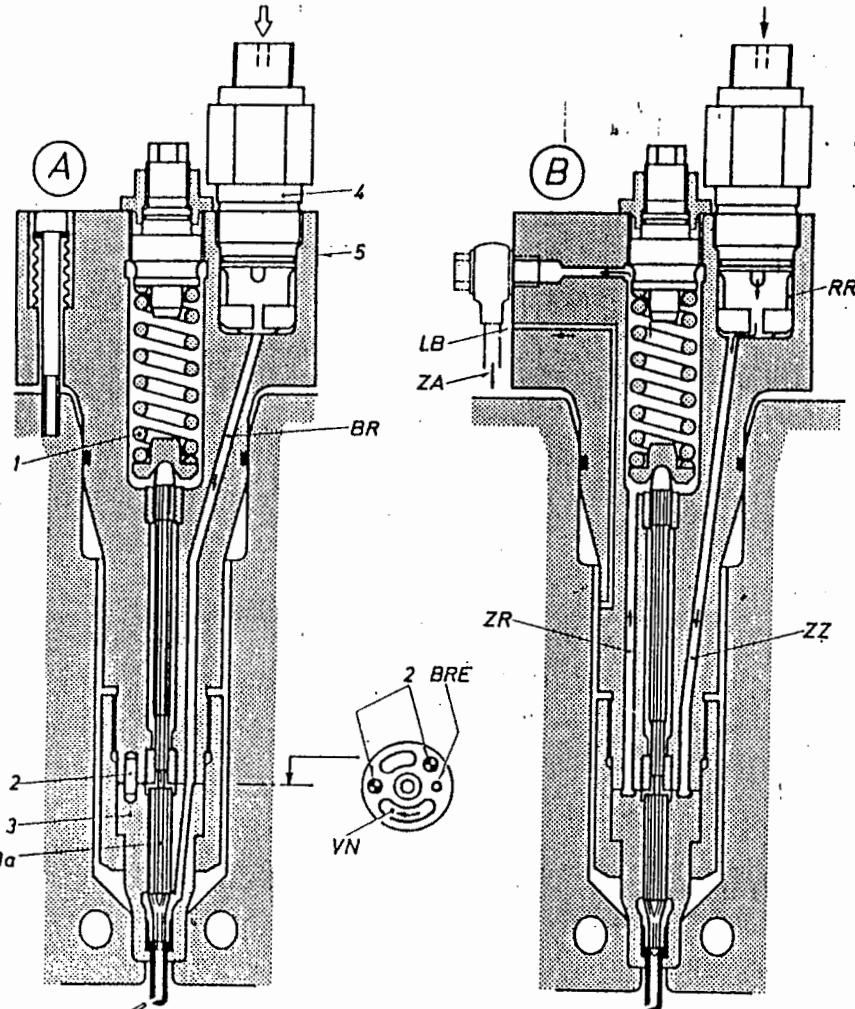
1. ΕΛΑΤΗΡΙΟ ΣΥΜΠΙΕΣΗΣ
 2. ΠΕΙΡΟΣ
 3. ΑΚΡΟΦΥΣΙΟ ΕΓΚΥΤΗΡΙΟΣ
 4. ΒΑΛΒΙΔΑ ΚΥΚΛΟΦΟΡΙΑΣ
 5. ΣΥΓΚΡΑΤΗΣΗ ΑΚΡΟΦΥΣΙΟΥ
 6. ΠΑΡΕΜΒΥΣΜΑ
 7. ΒΕΛΟΝΑ
 8. ΕΛΑΤΗΡΙΟ
- Ι. ΑΝΟΙΓΜΑ ΚΑΤΑΘΛΙΨΗΣ ΚΑΥΣΙΜΟΥ
Β. ΕΙΣΑΓΩΓΗ ΚΑΥΣΙΜΟΥ

- FS ΠΛΑΤΙΑ ΕΔΡΑ
- ZR ΑΝΟΙΓΜΑ ΚΥΚΛΟΦΟΡΙΑΣ
- ΖΑ ΕΞΑΓΩΓΗ ΚΑΥΣΙΜΟΥ
- LB ΕΞΑΓΩΓΗ ΔΙΑΡΡΟΗΣ ΚΑΥΣΙΜΟΥ
- OF ΑΝΟΙΓΜΑ
- ΥΗ ΣΥΝΔΕΤΙΚΟ ΑΝΟΙΓΜΑ
- ΖΖ ΑΝΟΙΓΜΑ ΚΥΚΛΟΦΟΡΙΑΣ

Σχ. I/10.11.3

Brennstoff - Einspritzventil
FUEL INJECTION VALVE

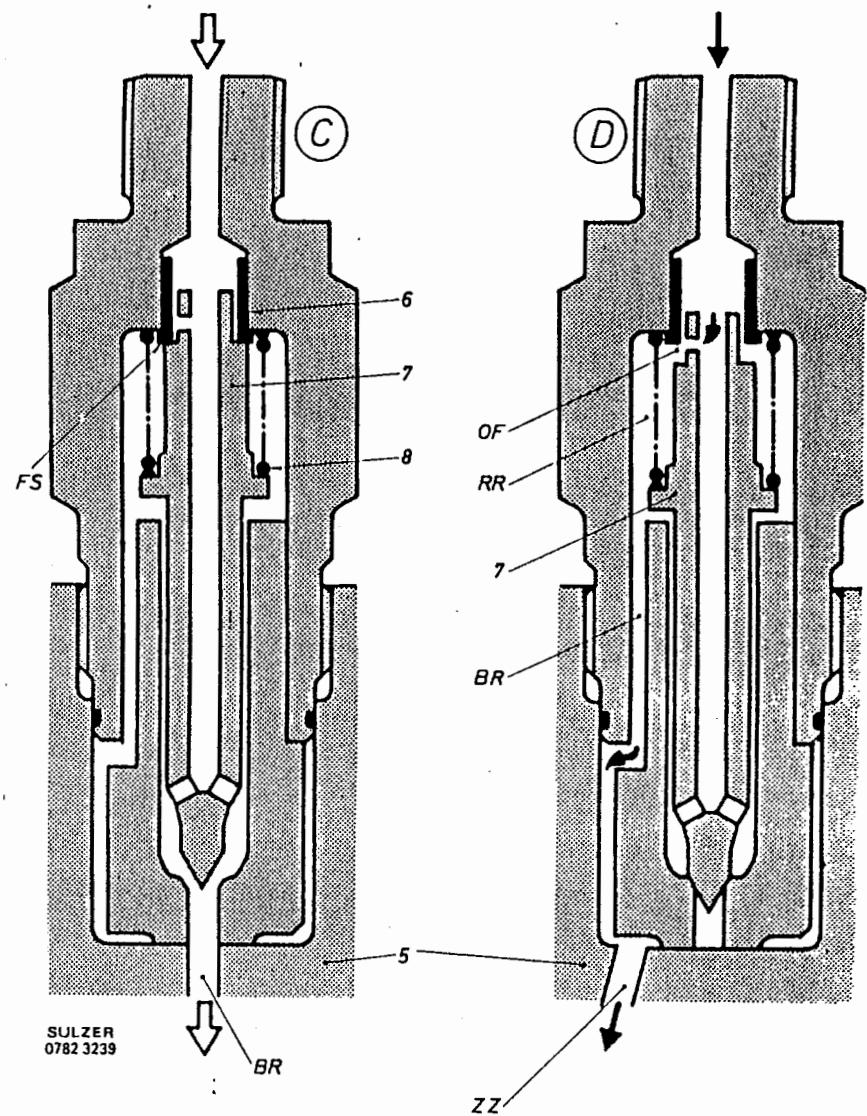
Brennstoff - Einspritzung
FUEL INJECTION



Σχ. I/10.11.3α

Brennstoff - Zirkulationsventil
FUEL CIRCULATION VALVE

Brennstoff - Einspritzung
FUEL INJECTION



10.12 ΕΜΒΟΛΟ Σχ. I/10.12

Τό έμβολο γενικώς για τήν RTA δέν διαφέρει καὶ πολὺ ἀπό αὐτό τῆς RND ἡ κεφαλή του έμβολου ψύχεται μὲ νερό, ἀνάλογα τό τί είδους βάκτρο τό έμβολο φέρει, ὅνοιά-ζεται έμβολα μὲ μικρό βάκτρο ἢ μὲ μεγάλο βάκτρο. «Short» piston rods ἢ «Long» piston rods.

10.12.1' Επεξηγήσεις Σχ. I/10.12

- a. ΣΧΕΔΙΑΣΗ ΜΕ ΜΕΓΑΛΟ ΒΑΚΤΡΟ
- β. ΣΧΕΔΙΑΣΗ ΜΕ ΜΙΚΡΟ ΒΑΚΤΡΟ
- 1. ΚΟΡΩΝΑ ΕΜΒΟΛΟΥ
- 2. ΕΛΑΤΗΡΙΑ ΕΜΒΟΛΟΥ
- 3. ΧΙΤΩΝΙΟ ΕΜΒΟΛΟΥ
- 4. ΕΛΑΤΗΡΙΑ ΦΘΩΡΑΣ
- 5. ΤΜΗΜΑ ΣΥΝΔΕΣΗΣ
- 6. ΤΙΛΑΕΣΚΟΠΙΚΟΙ ΣΩΛΗΝΕΣ
- 7. ΚΟΧΛΙΕΣ
- 8. ΕΜΒΟΛΟ ΜΕ ΜΕΓΑΛΟ ΒΑΚΤΡΟ
- 8a. ΕΜΒΟΛΟ ΜΕ ΜΙΚΡΟ ΒΑΚΤΡΟ
- 9. ΖΥΓΩΜΑ
- 10. ΚΟΧΛΙΑΣ ΒΑΚΤΡΟΥ ΕΜΒΟΛΟΥ
- 11. ΠΕΡΙΚΟΧΛΙΟ ΒΑΚΤΡΟΥ ΕΜΒΟΛΟΥ

10.12.2 Ψύξη έμβολου Σχ. I/10.12.2

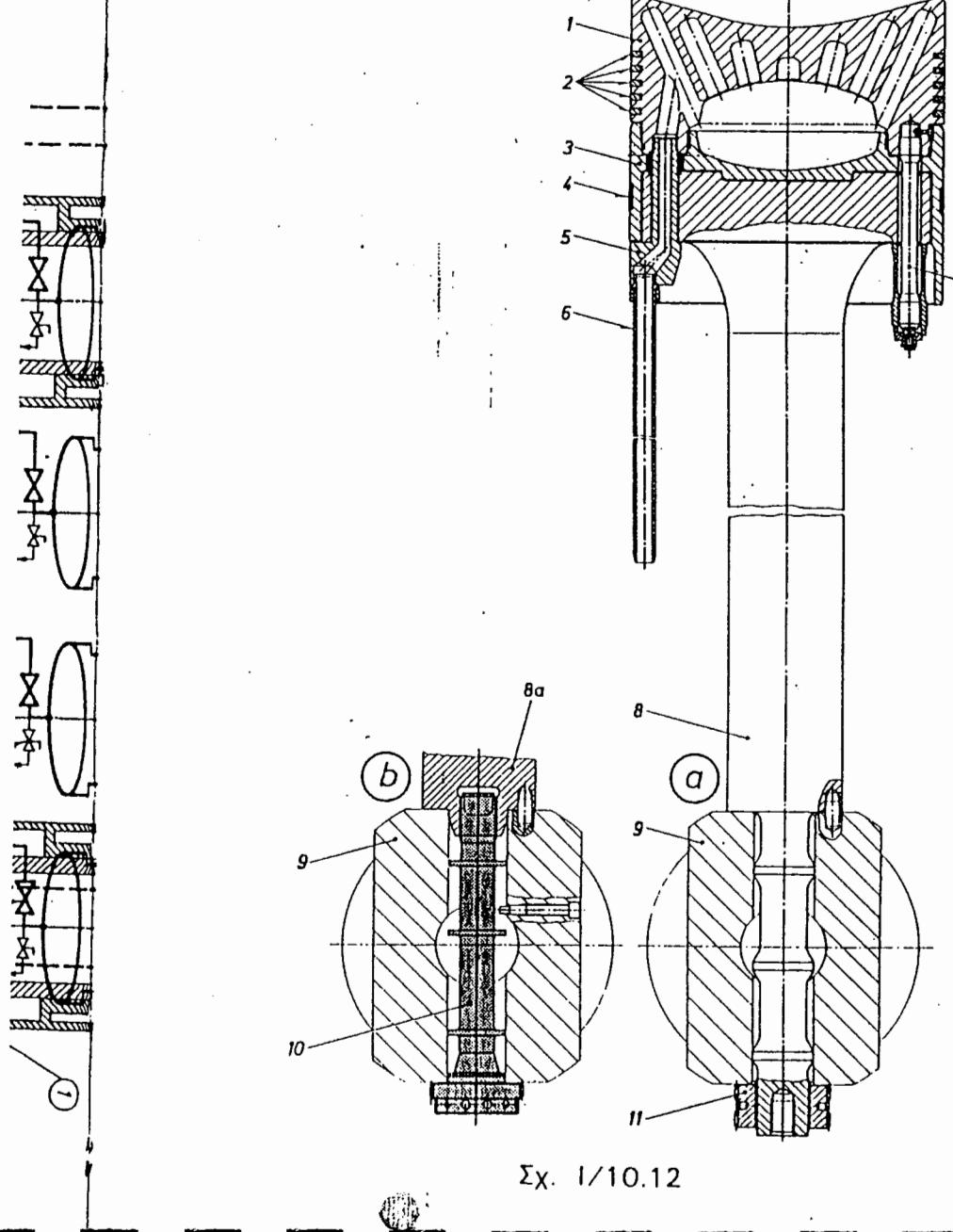
Η ψύξη τοῦ έμβολου καὶ γιά τήν RTA είναι ἀνεξάρτητος ἀπό τήν ψύξη τοῦ κυλίνδρου. Τό νερό καταθλίβεται ἀπό τήν ὀντίλα ψύξης μέσα στό έμβολο καὶ φεύγει διά μέσου τῶν τηλεσκοπικῶν σωλήνων. Στό δέ κάτω τμῆμα τοῦ έμβολου (6) ύπαρχουνε οἱ δύο «σταθερές σωλήνες» γιά τήν εἰσαγωγὴ καὶ έξαγωγὴ τοῦ νεροῦ. Η στεγανοποίηση μεταξύ τῶν τηλεσκοπικῶν σωλήνων καὶ «σταθερῶν σωλήνων» ἐπιτυχάνεται μὲ πλαστικά παρεμβύσματα τά ὁποῖα τοποθετοῦνται στά ἀνω ἀκρο τῶν σταθερῶν σωλήνων.

Αν ύπόρχει διαφυγὴ ροῆς μεταξύ τῶν «σταθερῶν» καὶ τῶν τηλεσκοπικῶν σωλήνων, αὐτό μεταφέρεται πάλι μέσα στήν γραμμή του μὲ τήν βοήθεια μικρῶν ὀπών πού βρίσκονται στά παρεμβύσματα. Δέν είναι δμως δύνατόν νά μήν διαφεύγει καθόλου ποσότητα νεροῦ, ὃν δὲ συμβεῖ αὐτό τότε μεταφέρεται μέσα στό χῶρο ψύξης καὶ ἀπομακρύνεται μὲ τήν σωλήνα «L». Επίσης μία στρόφυγγα βρίσκεται στή σωλήνα+νεροῦ διαρροῆς κάθε κυλίνδρου, οὕτως ὥστε νά παρακολουθοῦμε κατά διαστήματα τήν ποσότητα τῆς διαρροῆς.

10.12.3' Επεξηγήσεις Σχ. I/10.12.2

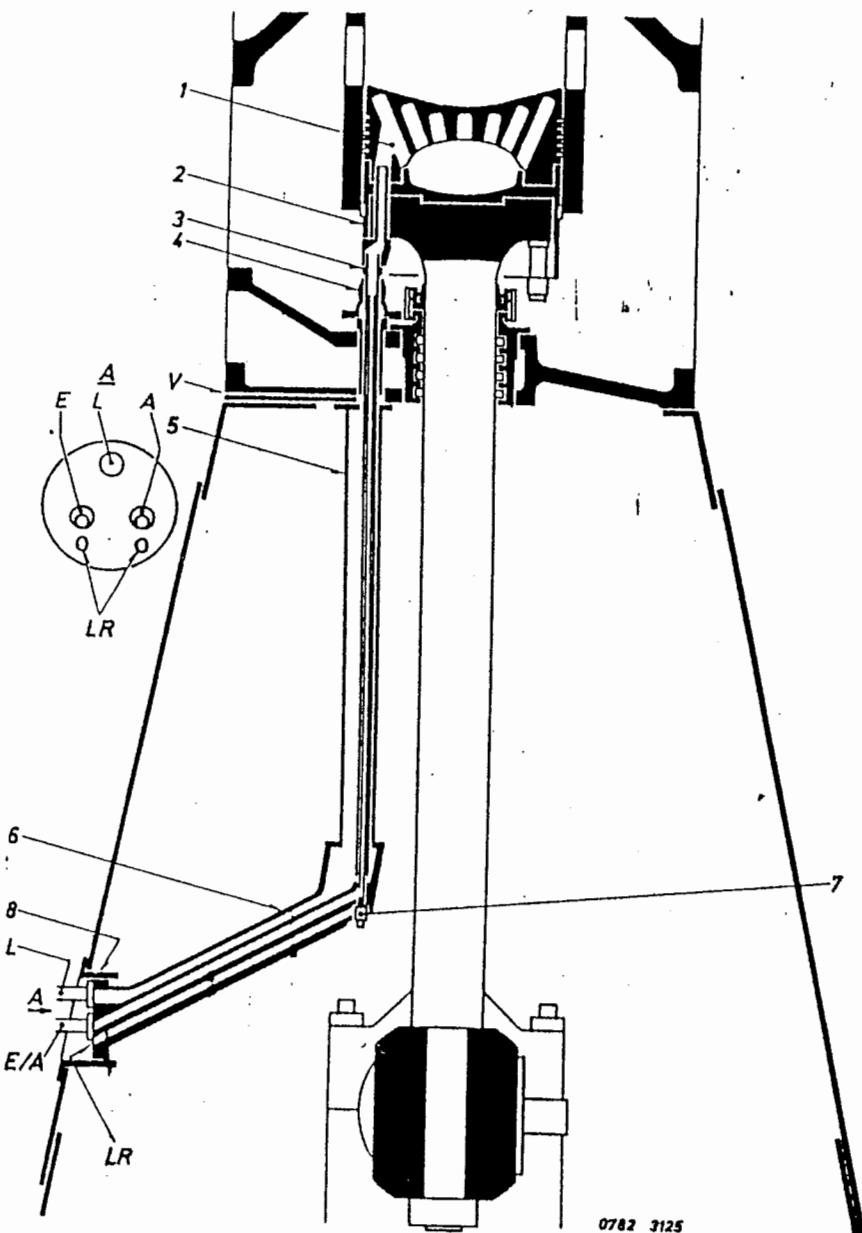
- 1. ΚΟΡΩΝΑ ΕΜΒΟΛΟΥ
- 2. ΧΙΤΩΝΙΟ ΕΜΒΟΛΟΥ
- 3. ΤΙΛΑΕΣΚΟΠΙΚΟΙ ΣΩΛΗΝΕΣ
- 4. ΣΤΥΠΙΟΘΑΛΙΠΤΗΣ ΣΩΛΗΝΑΣ ΨΥΞΗΣ
- 5. ΑΝΩ ΜΕΡΟΣ ΧΩΡΟΥ ΨΥΞΗΣ
- 6. ΚΑΤΩ ΜΕΡΟΣ ΧΩΡΟΥ ΨΥΞΗΣ
- 7. ΣΤΑΘΕΡΟΙ ΣΩΛΗΝΕΣ
- 8. ΣΥΝΔΕΤΙΚΗ ΦΛΑΝΤΖΑ
- Α. ΕΞΑΓΟΓΗ ΝΕΡΟΥ
- Ι. ΔΙΑΡΡΟΗ ΝΕΡΟΥ (ἀπό τό παρεμβύσματα τῶν σταθερῶν σωλήνων)
- ΙΙ. ΔΙΑΡΡΟΗ ΝΕΡΟΥ (ἀπό τό κάτω τμῆμα τῶν σταθερῶν σωλήνων)
- Ε. ΕΙΣΑΓΟΓΗ ΝΕΡΟΥ

ΤΥΠΟΣ RTA SULZER





Σχ. I/10.12.2



ΤΥΠΟΣ RTA SULZER

10.13 ΣΥΣΤΗΜΑ ΣΩΛΗΝΩΣΕΩΝ ΤΗΣ RTA
ΣΥΣΤΗΜΑ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ Σχ. I/10.13.

Το ψύξη τής μηχανής που γίνεται μέν γλυκό νερό, χωρίζεται σε δύο άνεξάρτια συστήματα, δηλαδή:

α) Ψύξη κυλινδρων

β) Ψύξη έμβολων και turbocharger

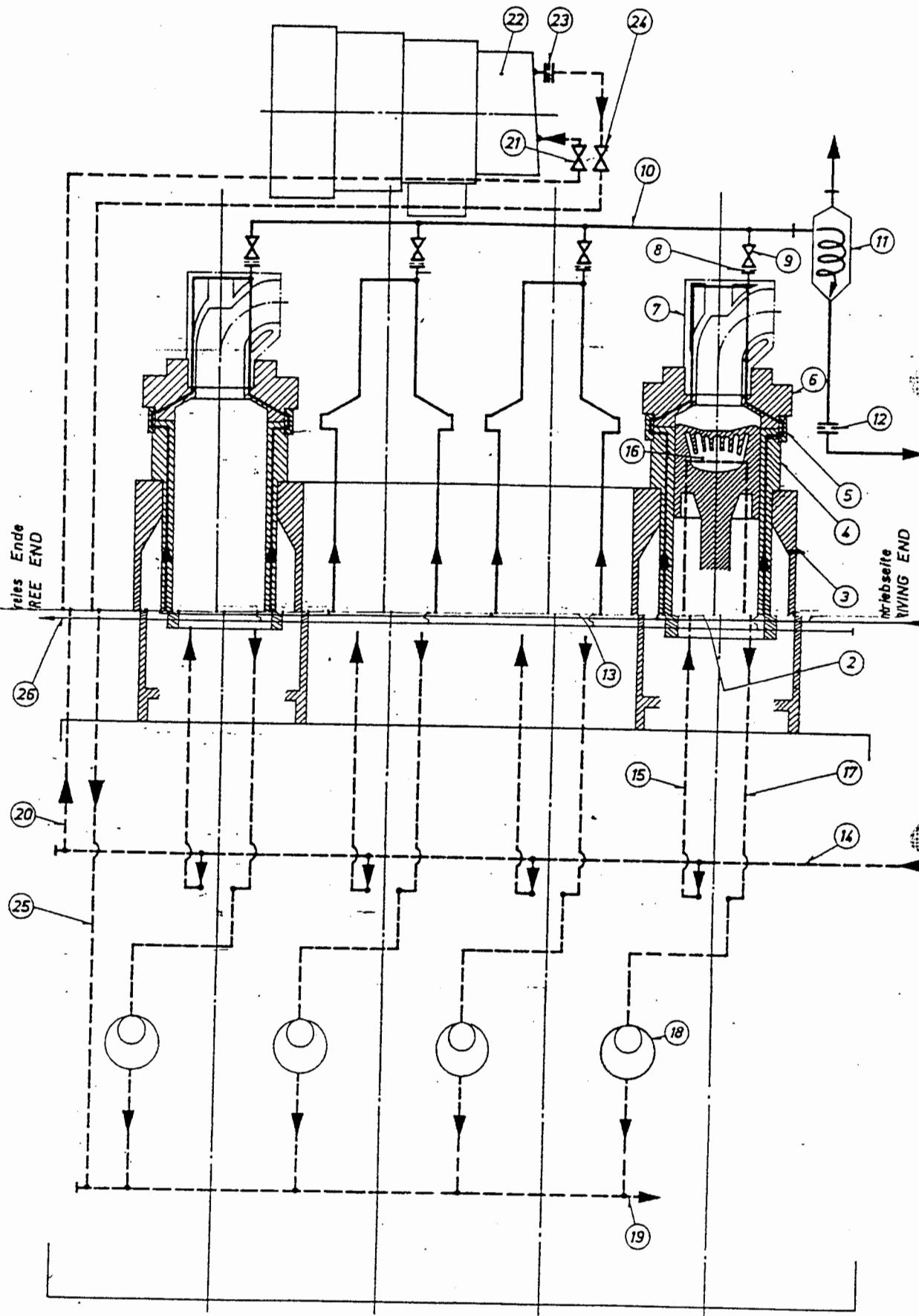
Τό διάγραμμα (I/10.13) μᾶς δείχνει πώτα τά συστήματα. Και τά δύο συστήματα θα πρέπει νά αποστραγγίζονται γιά τάν κίνδυνο παγώματος τού νερού ψύξης.

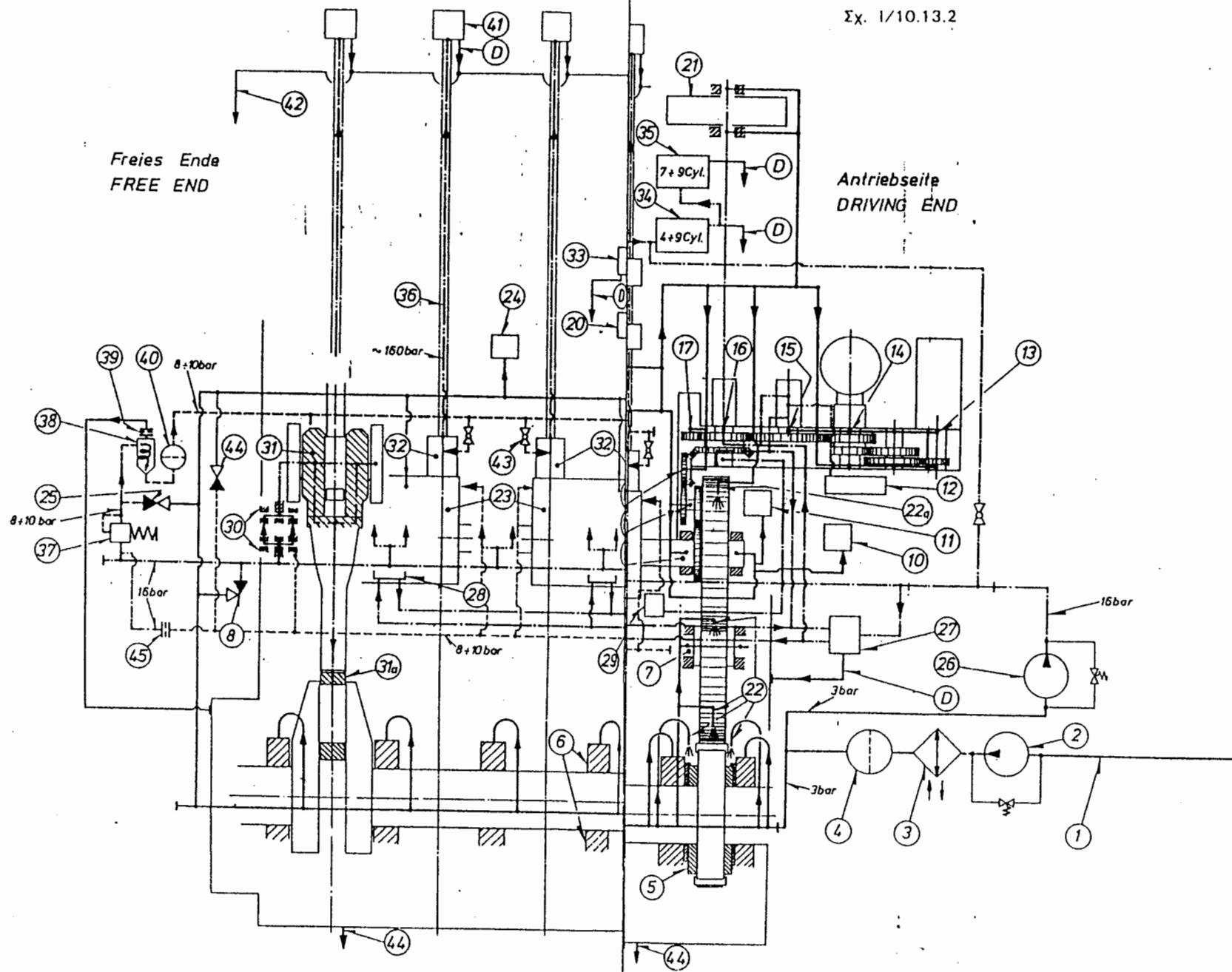
10.13.1 Επεξηγήσεις Σχ. I/10.13

1. ΣΩΛΗΝΑ ΕΙΣΑΓΟΓΗΣ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ ΚΥΛΙΝΔΡΩΝ
2. ΒΑΛΒΙΔΑ ΚΡΑΤΗΣΗΣ (ΕΙΣΑΓΟΓΗΣ)
3. ΠΕΡΙΧΙΤΩΝΙΟΣ ΧΟΡΟΣ
4. ΧΙΤΩΝΙΟ
5. ΟΔΗΓΟΣ ΝΕΡΟΥ
6. ΚΕΦΑΛΗ ΚΥΛΙΝΔΡΟΥ
7. ΚΑΛΥΜΜΑ ΒΑΛΒΙΔΑΣ ΕΙΣΑΓΟΓΗΣ
8. ΔΙΣΚΟΣ ΑΠΟΣΥΝΔΕΣΗΣ
9. ΒΑΛΒΙΔΑ ΚΡΑΤΗΣΗΣ (ΕΞΑΓΟΓΗΣ)
10. ΕΞΑΓΟΓΗ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ ΚΥΛΙΝΔΡΩΝ
11. ΔΙΑΧΩΡΙΣΤΗΣ ΑΕΡΑ
12. ΚΡΟΥΝΟΣ ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΗΣ
13. ΣΩΛΗΝΑ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ ΕΜΒΟΛΩΝ
14. ΕΙΣΑΓΟΓΗ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ ΕΜΒΟΛΩΝ
15. ΚΟΡΩΝΑ ΕΜΒΟΛΟΥ
16. ΕΞΑΓΟΓΗ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ
17. ΕΛΕΓΧΟΣ ΡΟΙΣ
18. ΣΩΛΗΝΑ ΕΠΙΣΤΡΟΦΗΣ ΝΕΡΟΥ ΕΜΒΟΛΩΝ ΨΥΞΗΣ
19. ΣΩΛΗΝΑ ΕΙΣΑΓΟΓΗΣ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ ΤΟΥ TURBOCHARGER ΒΑΛΒΙΔΑ ΚΡΑΤΗΣΗΣ ΕΙΣΑΓΟΓΗ ΑΕΡΑ
20. ΔΙΣΚΟΣ ΑΠΟΣΥΝΔΕΣΗΣ
21. ΕΠΙΣΤΡΟΦΗ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ ΤΟΥ TURBO-CHARGER ΝΕΡΟ ΨΥΞΗΣ ΚΥΛΙΝΔΡΩΝ ΝΕΡΟ ΨΥΞΗΣ ΕΜΒΟΛΩΝ ΚΑΙ TURBO-CHARGER

10.13.2 Σύστημα έλαιου λίπανσης

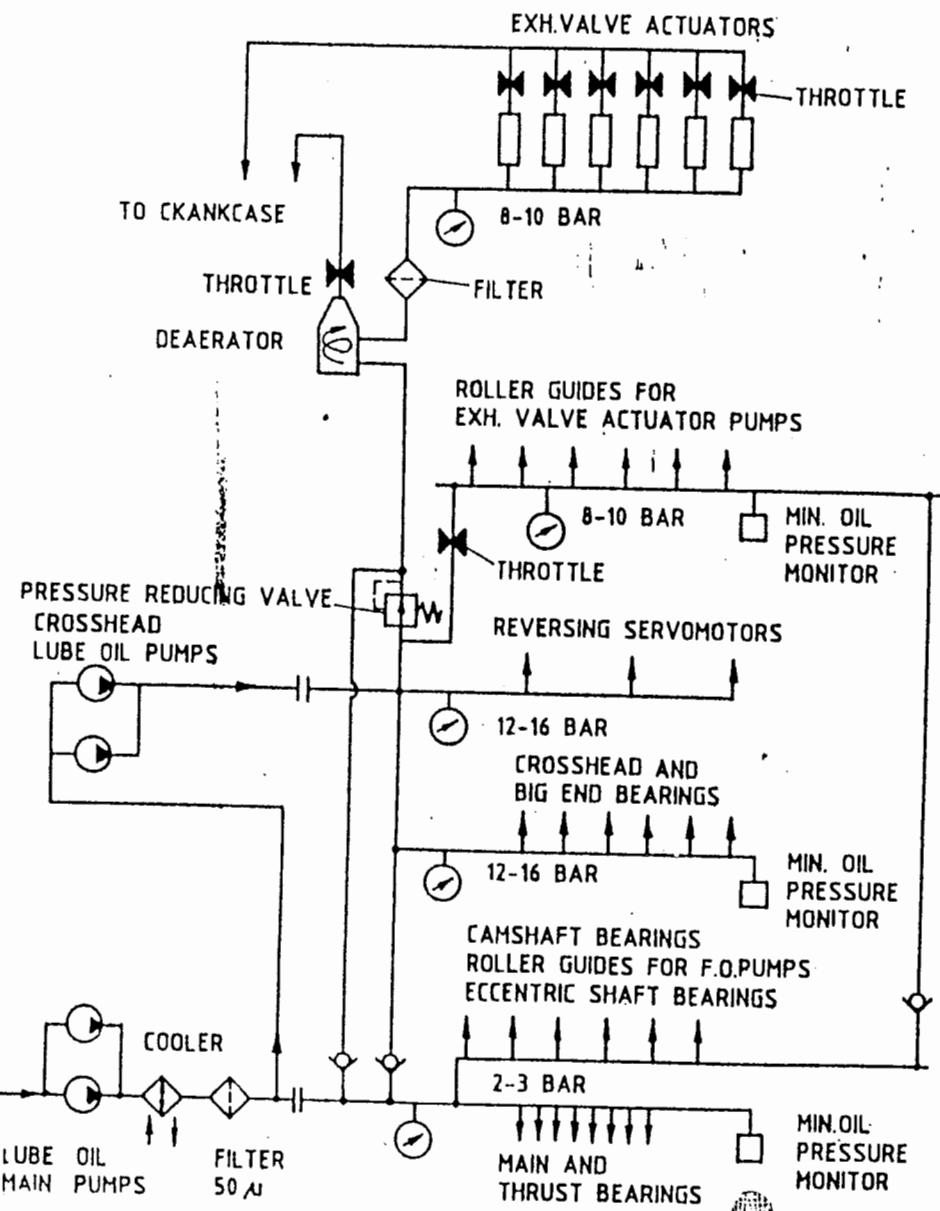
Τό έλαιο πουύ αποιτείται γιά τήν λίπανση τής μηχανής τοποθετείτο σε μία ή περισσότερες δεξαμενές άπο δουν άντλείται άπο άνεξάρτιτες άντλιες μέχρι τή μηχανή. Η διάταξη ταύ σύστηματος φαίνεται από Σχ. I/10.13.2.



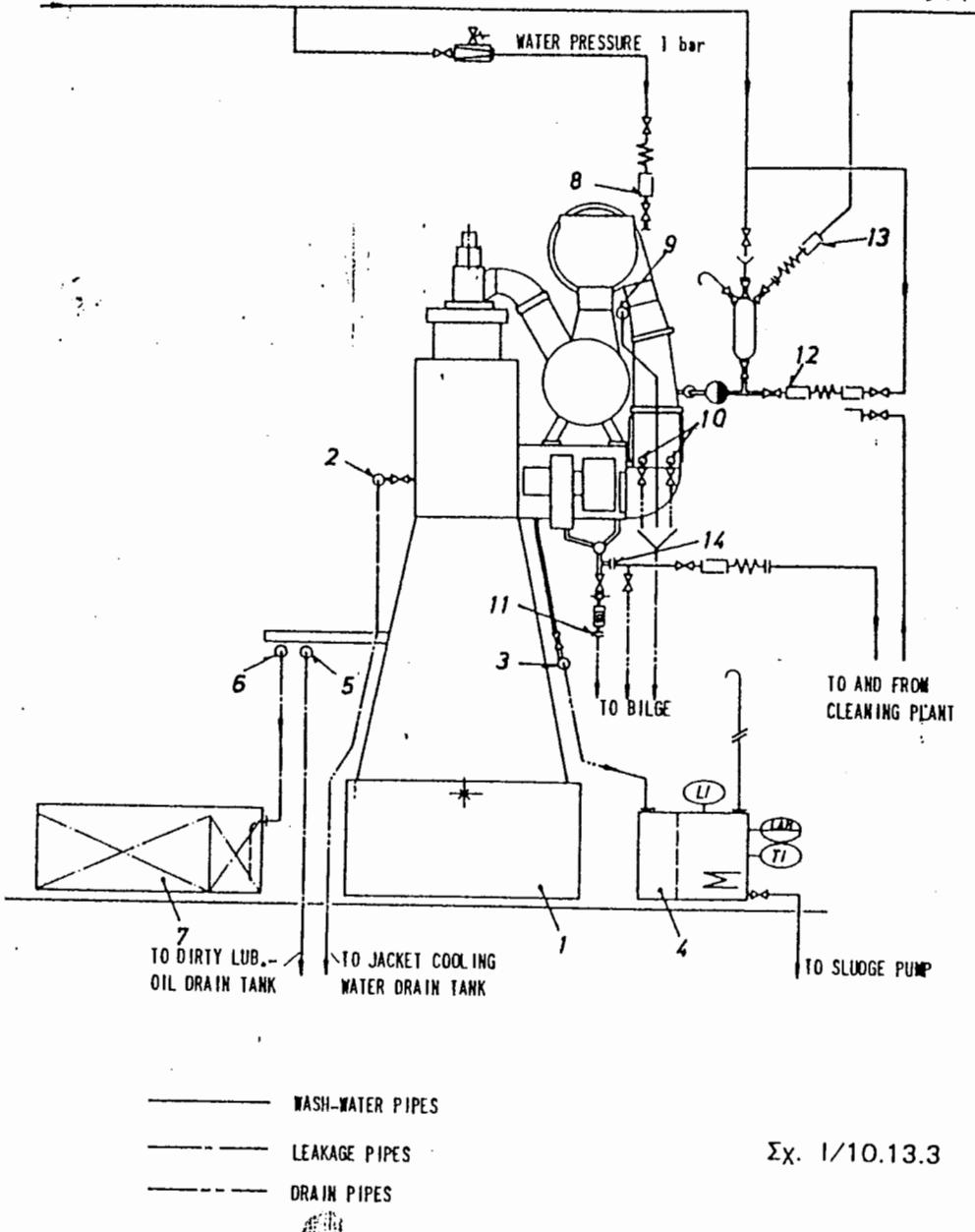


LUBE OIL SYSTEM RTA 58-84

Σχ. I/10.13.2a



FROM FRESH WATER HYDROPIRE SYSTEM



10.13.2.1' Επεξηγήσεις Σχ. I/10.13.3

1. ΑΠΟ ΤΗΝ ΔΕΞΑΜΕΝΗ ΑΝΤΔΗΣΗΣ ΕΛΑΙΟΥ
2. ΚΥΡΙΑ ΑΝΤΔΙΑ ΛΙΠΑΝΗΣ
3. ΨΥΓΕΙΟ ΕΛΑΙΟΥ ΛΙΠΑΝΗΣ
4. ΦΙΛΤΡΟ ΕΛΑΙΟΥ ΛΙΠΑΝΗΣ
5. ΩΣΤΙΚΟΣ ΤΡΙΒΕΑΣ
6. ΚΥΡΙΟΣ ΤΡΙΒΕΑΣ ΙΣΤΡΟΦΑΛΟΥ
7. ΕΝΔΙΑΜΕΣΙΟΣ ΤΡΙΒΕΑΣ
8. ΑΝΕΠΙΣΤΡΟΦΗ ΒΑΛΒΙΔΑΣ
9. ΤΡΙΒΕΑΣ ΕΚΚΕΝΤΡΟΦΟΡΟΥ
10. ΟΔΗΓΟΣ
11. ΚΙΝΗΤΗΡΑΣ ΓΙΑ ΤΟΝ ΜΙΧΑΝΙΣΜΟ ΥΠΕΡΤΑΧΥΝΣΗΣ
12. ΒΑΛΒΙΔΑ ΒΟΗΘΗΤΙΚΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ
13. ΟΔΗΓΟΣ COVERNOR
14. ΚΙΝΗΣΗ ΤΑΧΟΜΕΤΡΟΥ
15. ΚΙΝΗΣΗ ΤΟΥ ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΟΥ ΟΔΗΓΟΥ
16. ΕΞΥΠΗΡΕΤΙΚΟΣ ΚΙΝΗΤΗΡΑΣ ΑΝΑΣΤΡΟΦΗΣ
17. ΚΙΝΗΣΗ ΤΑΧΟΜΕΤΡΟΥ
18. ΤΡΙΒΕΙΣ ΓΙΑ ΤΟΥΣ ΒΟΗΘΗΤΙΚΟΥΣ ΣΤΡΟΦΕΙΣ
19. ΤΡΙΒΕΙΣ ΓΙΑ ΤΟΥΣ ΒΟΗΘΗΤΙΚΟΥΣ ΣΤΡΟΦΕΙΣ
20. ΚΙΝΗΣΗ ΑΝΤΔΙΑΣ ΛΙΠΑΝΗΣ ΚΥΛΙΝΔΡΟΥ
21. ΔΙΑΤΑΞΗ ΑΕΡΑ: ΕΝΑΡΕΗΣ
22. ΕΓΧΥΤΗΡΕΣ
- 22a. ΕΓΧΥΤΗΡΕΙΣ
23. ΑΝΤΔΙΑΣ ΕΓΧΥΣΗΣ ΚΑΥΣΙΜΟΥ
24. ΡΥΘΜΙΣΗ ΠΙΕΣΗΣ ΕΛΑΙΟΥ ΤΡΙΒΕΩΝ
25. ΑΝΕΠΙΣΤΡΟΦΗ ΒΑΛΒΙΔΑ
26. ΤΡΟΦΟΔΟΤΙΚΗ ΑΝΤΔΙΑ ΕΛΑΙΟΥ ΤΡΙΒΕΩΝ ΖΥΓΟΜΑΤΟΣ
27. ΒΑΛΒΙΔΑ ΑΝΑΣΤΡΟΦΗΣ
28. ΕΞΥΠΗΡΕΤΙΚΟΣ ΚΙΝΗΤΗΡΑΣ ΑΝΑΣΤΡΟΦΗΣ ΓΙΑ ΤΟΥΣ ΚΝΩΔΑΚΕΣ ΚΑΥΣΙΜΟΥ
29. ΣΥΣΤΗΜΑ ΒΑΛΒΙΔΩΝ ΕΝΑΡΕΗΣ
30. ΣΤΑΘΜΗ ΔΙΑΡΡΟΗΣ ΓΙΑ ΤΗΝ ΛΙΠΑΝΗΣ ΤΟΥ ΖΥΓΟΜΑΤΟΣ
31. ΤΡΙΒΕΑΣ ΖΥΓΟΜΑΤΟΣ ΚΑΙ ΑΝΩ ΒΑΚΤΡΟΥ
- 31a. ΤΡΙΒΕΑΣ ΚΑΤΩ ΒΑΚΤΡΟΥ
32. ΑΝΤΔΙΑ ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗΣ ΒΑΛΒΙΔΟΣ ΕΞΑΓΟΓΗΣ
33. ΒΑΛΒΙΔΑ ΡΥΘΜΙΣΗΣ ΡΟΗΣ ΑΝΤΔΙΑΣ ΛΙΠΑΝΗΣ ΚΥΛΙΝΔΡΩΝ
34. ΥΔΡΑΥΛΙΚΟΣ ΚΙΝΗΤΗΡΑΣ ΓΙΑ ΤΗΝ ΚΙΝΗΣΗ ΑΝΤΔΙΑΩΝ
35. ΛΙΠΑΝΗΣ ΚΥΛΙΝΔΡΩΝ
36. ΣΩΛΗΝΑ ΕΛΑΙΟΥ ΥΨΗΛΗΣ ΠΙΕΣΗΣ ΓΙΑ ΤΗΝ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑ ΤΗΣ ΒΑΛΒΙΔΟΣ ΕΞΑΓΟΓΗΣ
37. ΒΑΛΒΙΔΑ ΡΥΘΜΙΣΗΣ ΤΗΣ ΠΙΕΣΗΣ
38. ΔΙΑΧΩΡΙΣΤΗΡΑΣ ΑΕΡΑ
39. ΔΙΣΚΟΣ
40. ΦΙΛΤΡΟ
41. ΕΛΕΓΧΟΣ ΒΑΛΒΙΔΟΣ ΕΞΑΓΟΓΗΣ
42. ΕΠΙΣΤΡΟΦΗ ΔΙΑΡΡΟΩΝ ΕΛΑΙΟΥ
43. ΒΑΛΒΙΔΑ ΔΙΑΚΟΠΗΣ ΓΙΑ ΤΗΝ ΒΑΛΒΙΔΑ ΕΞΑΓΟΓΗΣ
44. ΑΝΕΠΙΣΤΡΟΦΗ ΒΑΛΒΙΔΑ
45. ΕΞΩΔΙΚΕΑΣ
46. ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΗ ΕΛΑΙΟΥ ΠΡΟΣ ΤΗ ΔΕΞΑΜΕΝΗ ΕΛΑΙΟΥ
- D. ΥΠΕΡΧΕΙΛΙΣΗ (ΕΠΙΣΤΡΟΦΗ ΣΤΟ ΣΤΡΟΦΑΔΟΘΑΛΑΜΟ)
- ΕΛΑΙΟ ΚΥΡΙΩΝ ΤΡΙΒΕΩΝ 3 bar
- ΕΛΑΙΟ ΓΙΑ ΛΙΠΑΝΗΣ ΒΑΛΒΙΔΑΣ ΕΞΑΓΟΓΗΣ 8-10 bar
- ΕΛΑΙΟ ΤΡΙΒΕΩΝ ΖΥΓΟΜΑΤΟΣ ΓΙΑ ΤΗΝ ΛΙΠΑΝΗΣ ΚΥΛΙΝΔΡΩΝ 16 bar
- ΕΛΑΙΟ ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗΣ ΒΑΛΒΙΔΟΣ ΕΞΑΓΟΓΗΣ 180 bar

10.13.3 Σύστημα διαρροών Σχ. I/10.13.3

10.13.3.1' Επεξηγήσεις Σχ. I/10.13.3

1. ΚΥΡΙΑ ΜΙΧΑΝΗ
2. ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΗ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ ΧΙΤΩΝΙΩΝ
3. ΑΚΑΘΑΡΤΟ ΕΛΑΙΟ
4. ΔΕΞΑΜΕΝΗ
5. ΑΚΑΘΑΡΤΟ ΕΛΑΙΟ ΑΠΟ ΤΟ ΒΑΚΤΡΟ ΤΟΥ ΕΜΙΟΛΟΥ
6. ΚΥΤΙΟ ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΗΣ ΨΥΞΗΣ ΕΜΒΟΛΟΥ
7. ΔΕΞΑΜΕΝΗ ΔΙΑΡΡΟΩΝ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗΣ ΓΜΒΟΛΟΥ
8. ΝΕΡΟ ΣΤΟ TURBOCHARGER (ΕΙΣΑΓΟΓΗ)
9. ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΗ ΝΕΡΟΥ ΑΠΟ ΤΟ TURBOCHARGER
10. ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΗ ΝΕΡΟΥ ΨΥΞΗ ΑΕΡΟΣ
11. ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΗ ΝΕΡΟΥ ΑΠΟ ΤΟ ΣΥΛΛΕΚΤΗ ΑΕΡΟΣ
12. ΚΑΘΑΡΙΣΜΑ ΨΥΓΕΙΟΥ ΑΕΡΑ:
13. ΚΑΘΑΡΙΣΜΑ ΨΥΓΕΙΟΥ ΑΕΡΑ
14. ΦΙΛΤΡΑΡΙΣΜΑ ΝΕΡΟΥ ΑΠΟ ΤΟ ΨΥΓΕΙΟ ΑΕΡΑ

ΤΥΠΟΣ RTA SULZER

10.13.4 Σύστημα καυσίμου Σχ. I/10.13.4

Οι άντλιες έγχυσης καυσίμου τροφοδοτούνται μέρι με καύσιμο άπό μία άντλια που βρίσκεται τοποθετημένη στήν RTA. Η άπαιτούμενη πίεση ρυθμίζεται άπό την βαλβίδα 7. Όπου είναι όπαραίτητο οι σωλήνες θερμανονται και μονώνονται. Έπισης για λόγους άσφαλειας, οι σωλήνες υψηλής πίεσης που έκιναν άπό τις άντλιες έγχυσης καυσίμου και κατευθύνονται πρός τους έχυτήρες, καλύπτονται μέρι μονωτικό ύλικό.

10.13.4.1' Επεξηγήσεις Σχ. I/10.13.4

1. ΤΡΟΦΟΔΟΤΙΚΗ ΣΩΛΗΝΑ
2. ΔΙΑΡΡΟΗ ΚΑΥΣΙΜΟΥ
3. ΒΑΛΒΙΔΑ ΔΙΑΚΟΠΗΣ
4. ΣΩΛΗΝΑ ΑΝΤΔΙΑΣ ΕΓΧΥΣΗΣ ΚΑΥΣΙΜΟΥ
5. ΒΑΛΒΙΔΑ ΔΙΑΚΟΠΗΣ
6. ΣΩΛΗΝΑ ΕΠΙΣΤΡΟΦΗΣ
7. ΡΥΘΜΙΣΤΙΚΗ ΒΑΛΒΙΔΑ ΠΙΕΣΗΣ
8. ΚΥΡΙΑ ΣΩΛΗΝΑ ΥΨΗΛΗΣ ΠΙΕΣΗΣ
9. ΣΩΛΗΝΑΣ
10. ΤΜΗΜΑ ΥΨΗΛΗΣ ΠΙΕΣΗΣ
11. ΣΩΛΗΝΑ ΥΨΗΛΗΣ ΠΙΕΣΗΣ
12. ΕΓΧΥΤΗΡΑΣ
13. ΣΩΛΗΝΑ ΚΥΚΛΟΦΟΡΙΑΣ ΚΑΥΣΙΜΟΥ
14. ΚΕΦΑΛΗ ΚΥΛΙΝΔΡΟΥ
15. ΑΝΕΠΙΣΤΡΟΦΗ ΒΑΛΒΙΔΑ
16. ΣΩΛΗΝΩΝ ΚΥΚΛΟΦΟΡΙΑΣ ΚΑΥΣΙΜΟΥ
17. ΒΑΛΒΙΔΑ ΔΙΑΚΟΠΗΣ
18. ΕΠΙΣΤΡΟΦΗ ΠΡΟΣ ΤΟ ΣΥΣΤΗΜΑ
- D. ΕΞΑΓΟΓΗ
- ΔΙΑΡΡΟΗ ΚΑΥΣΙΜΟΥ
- ΚΑΥΣΙΜΟ 850 bar
- ΤΡΟΦΟΔΟΣΙΑ ΚΑΥΣΙΜΟΥ ΚΑΙ ΣΩΛΗΝΑ ΕΠΙΣΤΡΟΦΗΣ
- ΣΩΛΗΝΑ ΚΥΚΛΟΦΟΡΙΑΣ ΚΑΥΣΙΜΟΥ
- ΔΙΑΡΡΟΗ ΚΑΥΣΙΜΟΥ

10.13.5 Σύστημα άέρος έναρξης Σχ. I/10.13.5

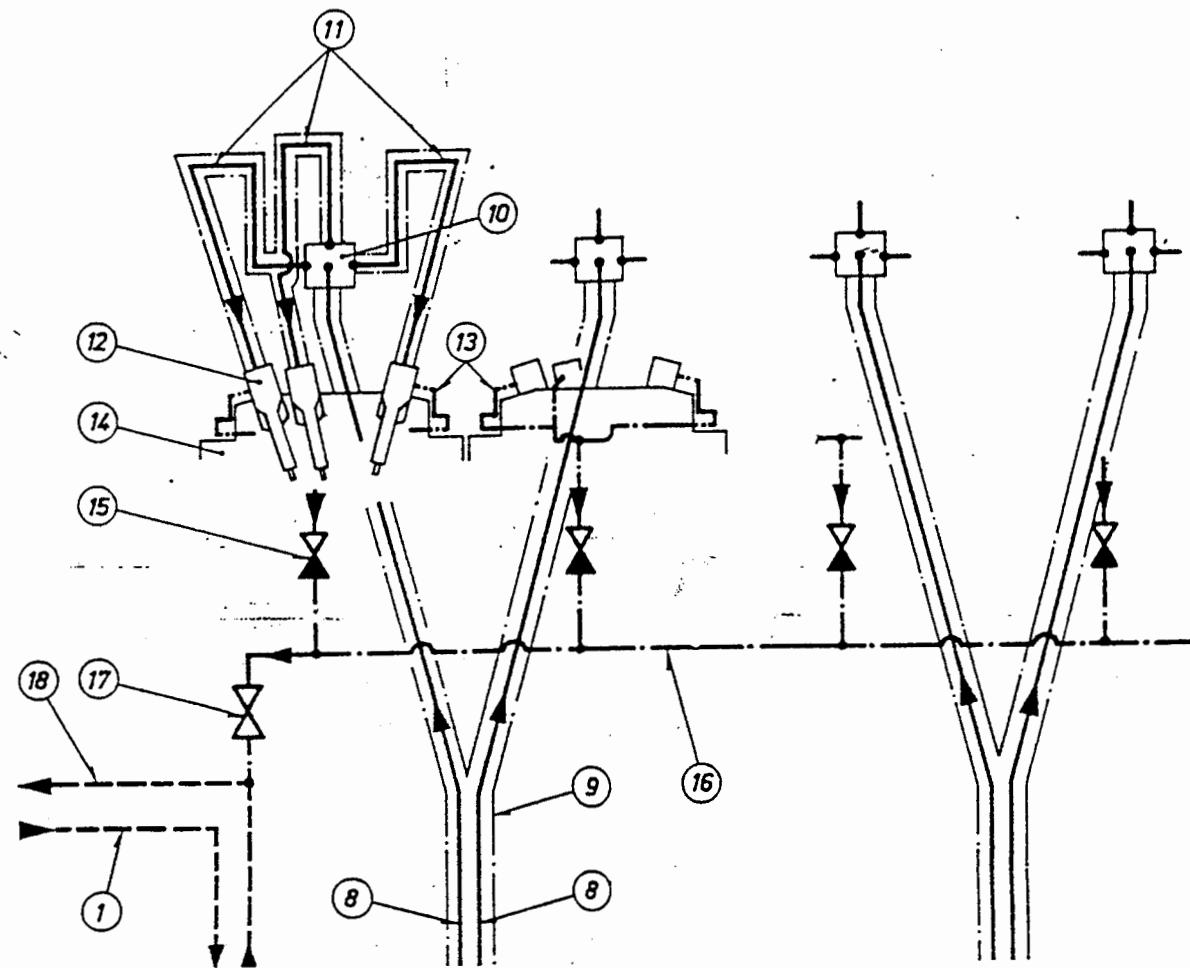
Ο άέρας που βρίσκεται για έκκινση δίδεται άπό τούς αυμπιεστές και θά πρέπει νά είναι δσο τό δυνατόν καθαρώτεροι. Τό δύστημα άέρος έναρξης θά πρέπει νά άποστραγγίζεται άπό πιθανή ποσότητα νερού.

10.13.5.1' Επεξηγήσεις Σχ. I/10.13.5

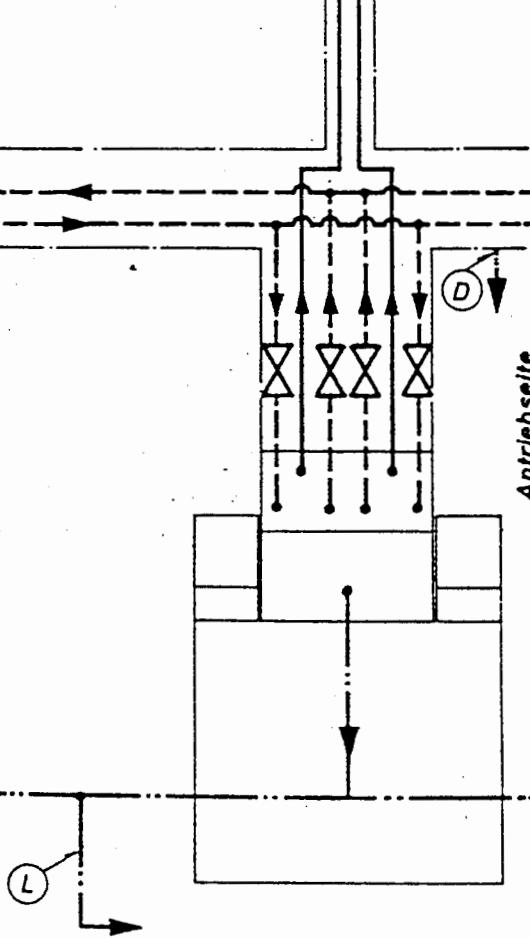
1. ΣΥΛΛΕΚΤΗΣ ΑΕΡΟΣ ΕΝΑΡΕΗΣ
- 2.α ΒΑΛΒΙΔΑ ΔΙΑΚΟΠΗΣ
3. ΒΑΛΒΙΔΑ ΔΙΑΚΟΠΗΣ
4. ΜΟΝΑΔΑ ΜΕΙΩΣΗΣ ΤΗΣ ΠΙΕΣΗΣ
- 5.β ΒΑΛΒΙΔΑ ΔΙΑΚΟΠΗΣ
6. ΑΕΡΑΣ ΕΛΕΓΧΟΥ
- 7.γ ΣΥΛΛΕΚΤΗΣ ΑΕΡΟΣ ΕΛΕΓΧΟΥ
8. ΑΕΡΑΣ ΕΛΕΓΧΟΥ
9. ΒΑΛΒΙΔΑ ΕΛΕΓΧΟΥ
10. ΒΑΛΒΙΔΑ ΔΙΑΚΟΠΗΣ ΑΕΡΟΣ ΕΝΑΡΕΗΣ
11. ΒΑΛΒΙΔΑ
12. ΑΝΕΠΙΣΤΡΟΦΗ ΒΑΛΒΙΔΑ
13. ΚΡΟΥΝΟΣ ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΗΣ
14. ΔΙΑΝΟΜΕΑΣ ΑΕΡΟΣ ΕΝΑΡΕΗΣ
15. ΕΛΑΙΣΜΑ
16. ΒΑΛΒΙΔΑ ΕΝΑΡΕΗΣ
17. ΔΙΣΚΟΣ
18. ΒΑΛΒΙΔΑ ΕΞΑΓΟΓΗΣ
19. ΒΑΛΒΙΔΑ ΑΣΦΑΛΙΣΤΙΚΗ
20. ΣΩΛΗΝΑ ΤΡΟΦΟΔΟΤΙΚΗ ΓΙΑ ΒΑΛΒΙΔΑ ΕΞΑΓΟΓΗΣ
21. ΑΙΦΑΛΙΣΤΙΚΗ ΒΑΛΒΙΔΑ
- δ ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΗ
- γ ΑΝΑΚΟΥΦΙΣΤΙΚΗ ΣΩΛΗΝΑ
- ΑΕΡΑΣ ΕΝΑΡΕΗΣ 30 bar
- ΑΕΡΑΣ ΕΛΕΓΧΟΥ 8 bar
- ΑΕΡΑΣ ΓΙΑ ΤΟ ΕΑΛΤΗΡΙΟ ΤΗΣ ΒΑΛΒΙΔΑΣ ΕΞΑΓΟΓΗΣ 8 bar

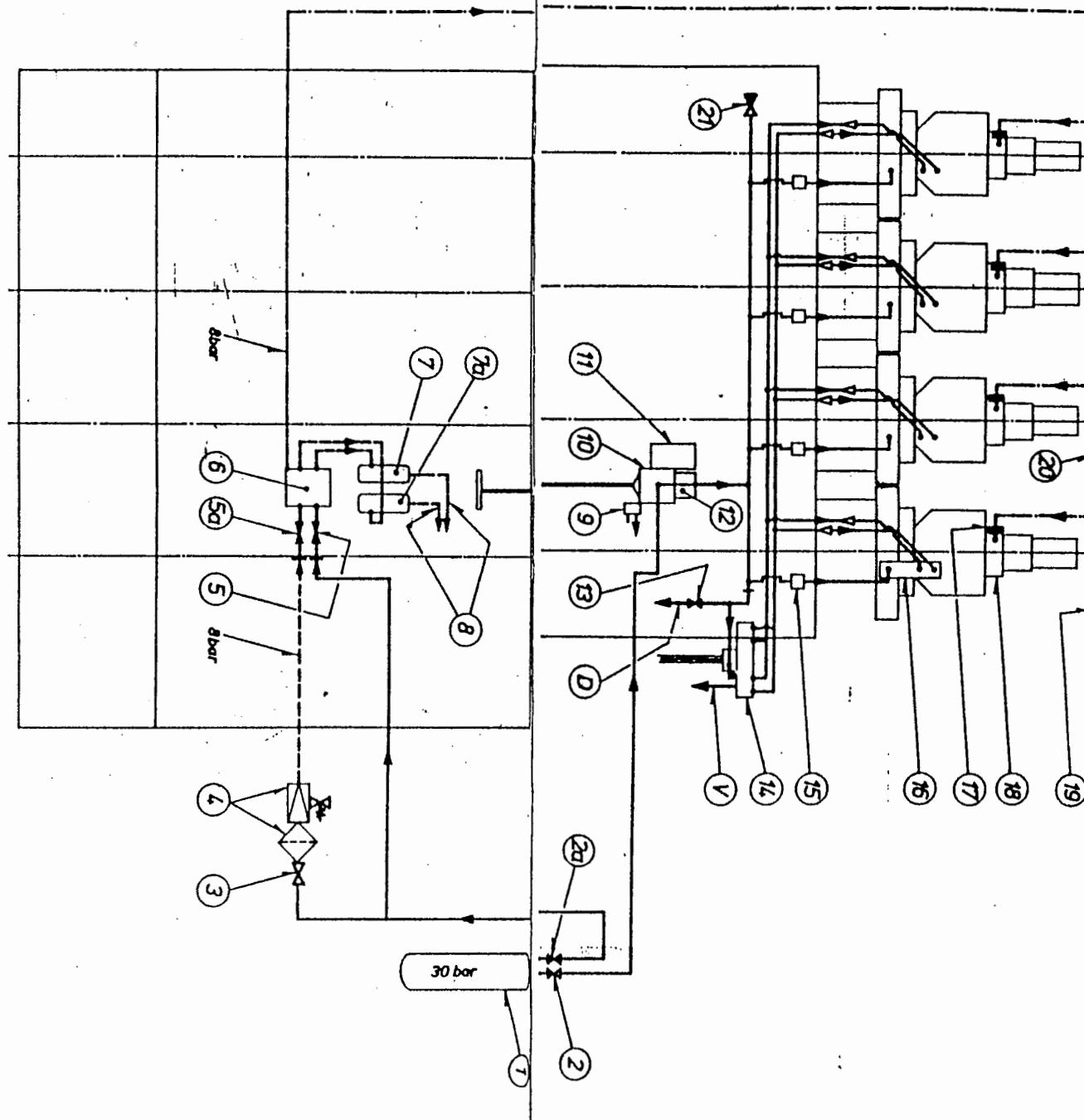
* Επίσης τό Σχ. I/10.13.5α περιλαμβάνει τό διάγραμμα νερού θαλάσσης για τήν RTA.

Frees Ende
Σ. Χ. I/10.13.4
FREE END



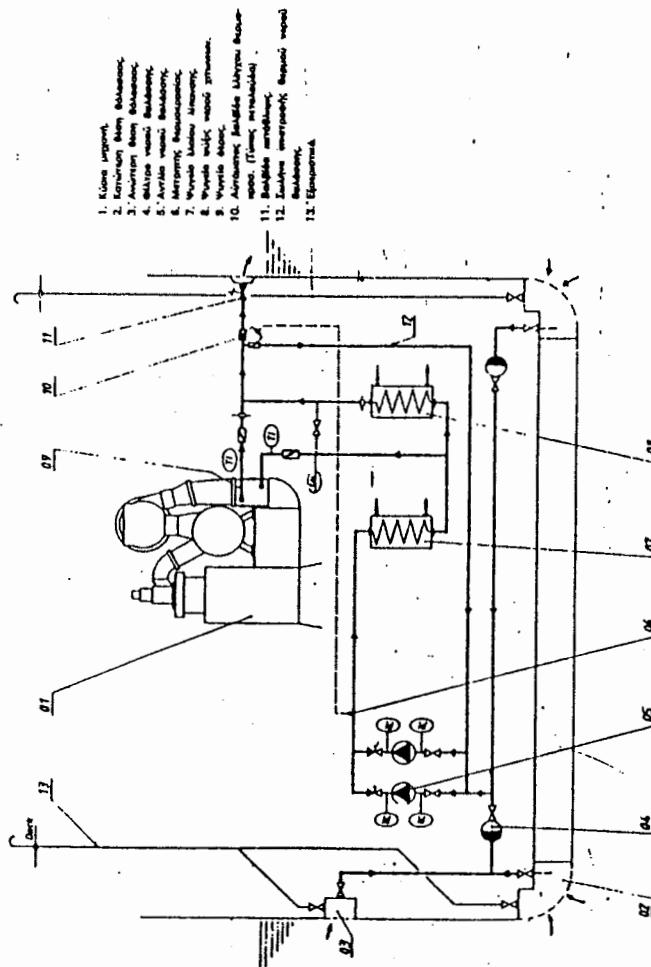
Antriebsseite
DRIVING SIDE





ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΝΕΡΟΥ ΘΑΛΑΣΣΗΣ

Σχ. I/10.13.5α



ΣΥΝΤΟΔΕΣΜΟΙ ΓΙΑ ΤΟ ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΤΩΝ ΣΩΛΗΝΩΣΕΩΝ

	Κοχλιωτή σύνδεση		Σύνδεση αλιγάτων
	Πλήρια μετατοπορίας		Σύνδεση αλιγάτων με φλά
	Πλαχεία σύνδεση		Κυματοειδής αλιγάτων
	Πλαχεία σύνδεση με άνε- άνεπιστροφη βαλβίδα (θηλυκό)		Πλήρια έκτρωνωσης
	Πλαχεία σύνδεση με άνε- άνεπιστροφη βαλβίδα (δραστικό)		Συμμαγής σύνδεσης
	Ζεύγος τημπτινό (θηλυκό)		Σιφώνι
	Ζεύγος τημπτινό (δραστικό)		Έξαρτσινός
	Πλήρες ζεύγος με δύο άνεπιστροφης βαλβίδες		Έξαρτσινός με προστικό
	Πλήρες ζεύγος με μία άνεπιστροφη βαλβίδα		Έξαρτσινός με βαλβίδη
	Πλήρες ζεύγος		Αύτόματη βαλβίδα έξαρτη
	Σημείο συνδέσεως αλιγάτων		Σύντητη αμρυγός
	Σημείο λίνανση αλιγάτων		
	Σημείο λίνανσης αλιγάτων		

	Βαλβίδα
	Βαλβίδα
	Βαλβίδα αυτομάτου κλεισίματος
	Βαλβίδα ροής
	Βαλβίδα αυτομάτου έλέγχου
	Βαλβίδα έλέγχου
	Βαλβίδα κινούμενη ήλεκτρικώς
	Σωληνοειδής βαλβίδα
	Βαλβίδα κινούμενη ύδραυλικώς
	Βαλβίδα κινούμενη όποια ήλεκτρικό κινητήρα
	Βαλβίδα διαφράγματος
	Ασφαλιστική βαλβίδα
	Ρυθμιστική βαλβίδα
	Ρυθμιστική βαλβίδα για τόν δέρα των αυτομάτου έλέγχου

	Ασφαλιστική βαλβίδα
	Κράτησης κενού
	Έξαερισμός
	Ανεπειστορή βαλβίδα
	Κοχλιοειδής βαλβίδα
	Ανεπειστορή βαλβίδα προτιζόμενη με έλατήριο
	Βαλβίδα μείωσης τίτις πίεσης
	Βαλβίδα μείωσης τίτις πίεσης φέρουσα διαφαλιστικό
	Βαλβίδα τριών κατευθύνσεων
	Αύτόματη βαλβίδα τριών κατευθύνσεων
	Βαλβίδα τριών κατευθύνσεων κινούμενη ήλεκτρικώς
	Βαλβίδα τριών κατευθύνσεων οικινούσεις
	Βαλβίδα τριών κατευθύνσεων οικινούσεις κινούμενη ύδραυλικώς
	Βαλβίδα τριών κατευθύνσεων κινούμενη ύδραυλικώς

	Σταγατήριο
	Πυαλί παρακαλούμενης
	Μέτρηση ροής
	Μέτρηση ζεύγους
	Πλεκτρικός κινητήρας
	Αναδευτήρας
	Turbogenerator
	Turbogenerator με κίνηση αυτοπλέκτου
	Συμπιεστής έτροβου
	Φυγοκεντρική διντλία
	Άντλια
	Κοχλιωτή διντλία
	Βικεντρική διντλία
	Χειροκίνητος διντλία
	Λυτλή μέτρησης
	Έγχυσης
	Θερμαντήρας
	Εναλογικής θερμότητας
	Εναλογικής θερμότητας
	Λίπανση
	Συγκεντρωτικό σημείο
	Τροφοδοτική οικήνα με κάλυψη
	Τροφοδοτική οικήνα
	Δίσκος
	Φλάντζα
	Φλάντζα
	Σύνδεση φλάντζας
	Σημείο συνάντησης

	Μαλβίδα διαφράγματος τριών κατευθύνσεων
	Πινικική βαλβίδα
	Πινικική βαλβίδα αύτοκράτησης
	Πινικική βαλβίδα άναφοριστική βαλβίδα
	Πινικική άνεπιστροφή βαλβίδα
	Κοχλιωτή πινικική άνεπιστροφή βαλβίδα
	Κρουνός
	Κρουνός τριών κατευθύνσεων
	Κρουνός δύο κατευθύνσεων
	Πινικικός κρουνός
	Μαλβίδα τύπου butterfly
	Μαλβίδα τύπου butterfly για τὸν έλεγχο τῆς θερμοκρασίας
	Άνεπιστροφη βαλβίδα
	Άνεπιστροφη κατάμελιψης με βαλβίδα
	Εστιατό διεπίστροφης βαλβίδαν
	Βαλβίδες έναλλαγής
	Έξαριστική σωλήνα
	Συμπυκνωτής
	Συγκέντρωσης διέρυμα
	Διαχωριστής
	Κυκλικός διαχωριστής
	Διαχωριστής με φίλτρο
	Θαλαμος έκτόνωσης
	Συγκέντρωσης έλαιου
	Φίλτρο δέρρος
	Φίλτρο
	Διπλό φίλτρο

10.13.6 Φίλτρο έλαιου λίπανσης

Συμπληρωματικά έδων άναφέρονται μερικές πληροφορίες σχετικά με τό φίλτρο τού έλαιου πριν περάσει στή μηχανή. Ο καθαρισμός τοῦ φίλτρου αύτοῦ μπορεί νά γίνει χωρίς νά διακοπεί ή έργασία του διότι είναι διπλό μέσα από θάλαμο φίλτραριματος. Έπισης διαθέτει μηχανή μπορεί νά γίνει αυτόματα χωρίς νά διακοπεί ή έργασία του χρησιμοποιώντας άλερα ύπο πίεση ή ύγρο καθαρισμάτας.

Στοιχεία τοῦ φίλτρου

ΜΕΣΗ ΡΟΗ	Lub oil 100-115mm ² /S σε 40°C
ΜΕΣΗ ΠΙΕΣΗ	5,0 bar
ΜΕΣΗ ΘΕΡΜΟΚΡΑΣΙΑ	50°C
ΠΤΩΣΗ ΠΙΕΣΗΣ	0,2 bar περίπου

10.13.7 Επεξήγηση συμβόλων γιά τό σύστημα σωληνώσεων

Αν κανεὶς θέλει να άναφερθεί από διαγράμματα τῶν σωληνώσεων τῆς RTA, πρέπει νά γνωρίζει τά σύμβολα τῶν ένδιαμεσων βαλβίδων, καὶ φίλτρων. Γι' αὐτό παραθέτουμε έδω μερικές σχεδιαστικές έπειγησίες.

10.14 ΒΑΣΗ ΤΗΣ ΜΗΧΑΝΗΣ ΓΙΑ ΤΗΝ RTA

Η βάση τῆς μηχανῆς είναι μία συμπαγής κατασκευή ή δοποία δλοκληρώνεται με τήν κατασκευή τῶν διπυθμέλων. Πρέπει νά έχει ικανοποιητική άνταχή, γιά νά ύποβαστάξει τό βάρος τῆς μηχανῆς, νά μεταφέρει τήν ώση τῆς προπέλλας καὶ νά άντεχει σε έξωτερικά ζεύγη δυνάμεων τῆς μηχανῆς.

Η μηχανή κοχλιώνεται στή βάση της με κοχλίες οι δοποίοι συσφίγγονται ύδραυλικῶς. Η ώση τῆς προπέλλας μετατίθεται στή βάση τῆς μηχανῆς ή δοράλια άνθισταται με «άργυρης ώσης» οι δοποίοι τοποθετούνται στό «tank top». (Σχ. I/10.14-10.14a-10.14b-10.14c).

10.15 ΓΕΝΙΚΑ

Έδραση καὶ έύθυγράμμιση τῆς μηχανῆς

Έκτός διότι τούς δλαλούς παράγοντες τριβεῖς ατροφαλοφόρο κλπ. ή άξιοπιστία τῆς μηχανῆς έξαρται από τήν καλή έύθυγράμμιση τῆς μηχανῆς. Η βάση τῆς μηχανῆς έύθυγραμμίζεται καὶ διότι έλεγχος έπιπεδότητας γίνεται στό έργουστάσιο μετά τή μέθοδο τῶν χαιλύβδινων τεντωμένων συριμάτων (PIANO-WIRES) καὶ με χρήση ειδικῶν έργαλεών μέτρησης. Η μέθοδος αύτή δίνει καλές τιμές απή πρᾶξη ἀλλά μόνο ἐψ' δύον διάνομος τῶν ίδιωτέρων μηχανισμῶν είναι τῆς ίδιας τάξης. Ακόμη δὲ τά χρησιμοποιούμενα σύρματα (PIANO-WIRES) διαμ. 0,3mm δέν πρέπει νά έχουν κάμψεις καὶ νά τοποθετούνται πολύ προσεκτικά. Αύτά λοιπόν τά σύρματα τοποθετούνται ύπο τάση μὲν ειδικά βάρη πού τοποθετούνται καὶ στά δύο άκρα κάθε σύρματος, τά άποια δέν πρέπει νά έπηρεδζονται από δλαλούς έξωτερικούς παράγοντες.

Τά σημεία μέτρησης στή βάση σημειώνονται με όπες μέσα στής όποιες τοποθετούνται οι κυλινδρικοί πείραι. Η βάση μετακινεῖται πρός διάφορες διεύθυνσεις, ούτως ώστε τά χρησιμοποιούμενα μικρόμετρα μόλις νά άγγιζουν τό σύρμα έύθυγράμμισης. Έπισης πρέπει οι μετρήσεις νά γίνονται από τό ίδιο πρόσωπο καὶ κάθε μέτρηση νά λαμβάνεται τούλαχιστον δύο φορές.

10.15.1 Εύθυγράμμιση τῆς βάσης στό πλοϊο

Η βάση τοποθετείται στήν ζέρα με δήποτε τοποθετημένο τό στροφαλαφόρο δέξια που εύθυγραμμίζεται ακριβώς με τόν έλικοφόρα. Η βάση κατ' άρχην τοποθετείται σέ μικρό όριθμό προσθηκῶν. Έν συνεχεία με τή χρησιμοποίηση τῶν χαλυβδοσυρμάτων γίνεται η έπιπλωση, ή δρυμαση δέ συνεχίζεται μέχρι οι μετρήσεις νά άντιστοιχοῦν πρός τίς μετρήσεις πού δίδονται άπό τό έργοστάσιο. Μετρήσεις δέ στό μέσο τῆς μηχανῆς παρουσιάζουν τίς άκαλουθες έπιπλεόμενες άποκλίσεις.

Γιά μηχανή θ κυλ. +0
-0.05 mm

Γιά • 9 • +0
Γιά • 12 • -0.10 mm

+0
-0.15 mm

Μετά τήν εύθυγράμμιση ή βάση πρέπει νά είναι τελείως έπιπεδη, ή νά έχει έλοφρή τοξοειδή κύρτωση πρός τά δάνω. Πρός τά κάτω περί τό μέσον δέν είναι άποδεκτό δάν καί οέ μερικές περιπτώσεις είναι δυνατόν λόγω τῆς κατασκευῆς τοῦ πλοϊου, ή έκ τῆς διαγωνῆς τοῦ πλοϊου κατά τήν φόρτωση ή τόν έρματισμό.

10.15.2 Γενικῶς

Η εύθυγράμμιση στό πλοϊο προϋποθέτει:

α.' Αρμοσμένο τόν έλικοφόρο ξένονα καί εύθυγραμμισμένο με τό τμήμα τοῦ ώστικού τριβέσ.

β. Μέτρηση έπιπεδότητας τῆς ζέρας μηχανῆς.

γ. Νά ληφθεί υπ' δψη δάν κάτω άπό τή μηχανή θά ύπάρχει δεξαμενή λαδιού ζεστοῦ πού θά έπηρεζει τήν μηχανή κατά τήν λειτουργία.

δ. Κατά τήν έγκατάσταση τοῦ αφονδύλου δέν πρέπει νά έφαρμιστει φορτίο τόσο πρός τήν πλευρά τοῦ έλικοφόρου, δασ καί τοῦ στροφαλαφόρου, γιατί μπορεί νά χαλάσει ή εύθυγράμμιση, γι' αύτό αφηνώνετοι ατερέα δ αφόνδυλος ώστε νά γίνει εύκολη ή αύνδεση μέ τήν φλάντζα στό δάκρο τοῦ στροφαλαφόρου.

10.15.3 Ελεγχος κάμψης στροφαλοφόρου

Μετά άπό τήν πάραδο ένός χρόνου άπό τήν εύθυγράμμιση τοῦ στρυφάλουφόρου, παρουσιάζεται μία δύνευθυγράμμιση αύτοῦ, πού διφελεται σέ φθορά ή δράπαγμα ένός ή δλων τῶν τριβέων.

Στίς περιπτώσεις αύτές παρουσιάζονται μεγάλες δυσκολίες γιά τήν έλεγχο τῆς εύθυγράμμισης μέ γέφυρες ή μέ τεντωμένο άύρμα. Πρίν δήμας διθούν περισσότερες λεπτομέρειες, πρέπει νά γίνουν δριμιένες έπειγηγήσεις.

α. DEFLECTION: Είναι ή κάμψη τοῦ στροφαλοφόρου πού προέρχεται άπό φθορά τῶν τριβέων ή τήν παρομόρφωση τῆς γάστρας δρα καί τῆς βάσης ζέρας τῆς μηχανῆς. Η μέτρηση, τῆς κάμψης γίνεται με ώρολογιακό μικρόμετρο, τό δημοσιο τοποθετείται άναμεσα στής πλευρές τοῦ στροφαλού αέ θέση πού έχει αιγμέωσει δ κατασκευαστής π.χ. γιά τήν SULZER στό D/2 ού πού D είναι ή διάμετρος τοῦ κομβίου.

· Αν δέν ύπάρχουν σημάδια τοποθετείται στήν κεντρική γραμμή τῶν δύο πλευρῶν καί περί τά 20mm άπό τίς δκρες.

β. Πρίν πάρουμε μετρήσεις έλέγχονται δάν οι κοχλίες τῆς βάσης είναι κανονικά σφιγμένοι.

γ. Μετρήσεις δέν γίνονται δταν τό πλοϊο έκτιθεται αέ πολύ ήλιο (τροπικά κλίματα)

δ. Σε κάθε μέτρηση νά άναφέρονται:

1.'Η θερμοκρασία τοῦ μηχανοστάσιου

2.'Η κατάσταση φόρτωσης τοῦ πλοϊου

3.'Αν ή μηχανή είναι θερμή ή ψυχρή. Ο οίκος SULZER προτείνει τή λήψη μετρήσεων τό άπογευμα (μηχανή κρύο).

Γιά τή μέτρηση λαμβάνονται υπ' δψη:

1. Δύα ένδεξεις. Μία δταν ά στρόφαλος είναι στό A.N.S. καί μία στό K.N.S. καί παίρνεται ή διαφορά (ΑΝΣ-ΚΝΣ). Επίσης φέρεται στό K.N.S. δσο πιό κοντά μπορεί καί μηδενίζεται τό δργανο. Μεταφέρεται από A.N.S. καί ή ένδεξη αύτή άποτελεί τό μέτρο κάμψης πού χρησιμοποιείται. Αύτή τή μέθοδο χρησιμοποιεί ή SULZER.

2. Τέσσερεις ένδεξεις: Φέρουμε τόν στρόφαλο στό K.N.S. δεξιά δπου μηδενίζεται τό μικρόμετρο. Μετά ή μέτρηση γίνεται δεξιά (90°C), A.N.S. ή αριστερά (90°).

Μετά αριστερά δσο μπορούμε πιό κοντά στό K.N.S. Κατά τή μέτρηση άπαιτεται τά κύρια κομβία νά πατοῦν τέλεια στά ζδρανα.

10.16.4.1 Μέγιστο έπιπερόμενο deflection

Πολλοι κατασκευαστές δίνουν τό κανονικό deflection, μετά τήν τήμη πού χρεάζεται νέα εύθυγράμμιση, καί τέλος τό μέγιστο έπιπερόμενο πού δέν πρέπει νά ξεπερασθεί. Γιά τήν SULZER ισχύουν τά έχης:

Τό μικρόμετρο μπαίνεται στής πόντες D/2, με τήν προϋπόθεση ότι: ο άξωνας θά πατάει στούς κάτω ήμιτριβές.

ή μηχανή νά είναι κρύα

νά πέρνονται μετρήσεις άργα τό άπογευμα

νά μήν έχουμε δεξομενές λαδιού ζεστές

Κατόπιν φέρουμε τόν στρόφαλο στό ΚΝΣ τό μικρότερο δείχνει ο ΚΝΣ.

Τότε δέ λαμβάνεται ή διαφορά Δασ=ΑΝΣ-αΚΝΣ

Αύτή ή διαφορά άποτελεί τήν ένδεξη παραμόρφωσης τοῦ άξωνα.

10.16.4.1 Χαρακτηριστικά τῶν RTA μηχανῶν

Είδομε λοιπόν ένα ήνεα τύπο μηχανῆς με τά έχης κύρια χαρακτηριστικά:

— Λόγος μεταξύ Διαδρομῆς/Διαμέτρου 3 γιά πολύ χαμηλές ταχύτητες άξωνος.

— Πολύ χαμηλή κατανάλωση καυσίμου.

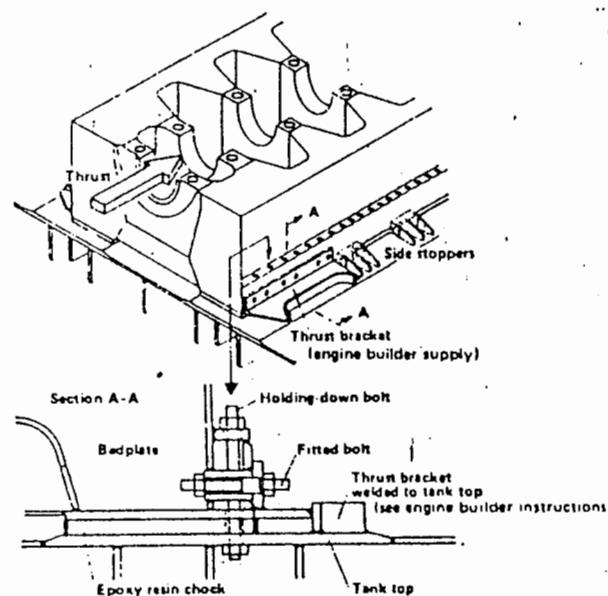
— Δυνατότητα κατανάλωσης καυσίμων χαμηλής ποιότητας.

— Χαμηλή κατανάλωση έλασο ή πανασχός.

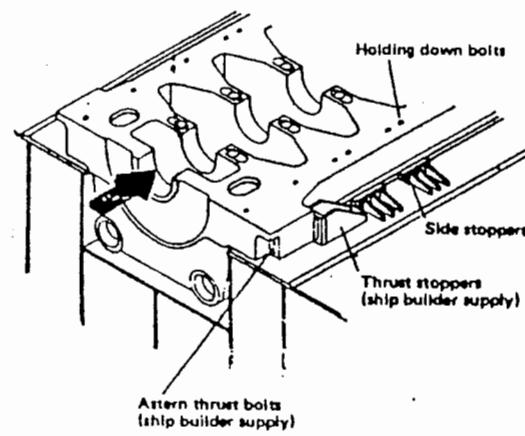
— Υψηλή άσφαλεια καί πιστότητα.

— Εξι διαφορετικά μεγέθη πού καλύπτουν μία άρκετά μεγάλη περιοχή ήποδύναμης γιά μία ήκανονική έκλογη.

**THRUST BRACKET ARRANGEMENT
FOR RTA 58-84**



Σχ. I/10.14 - 10.14a

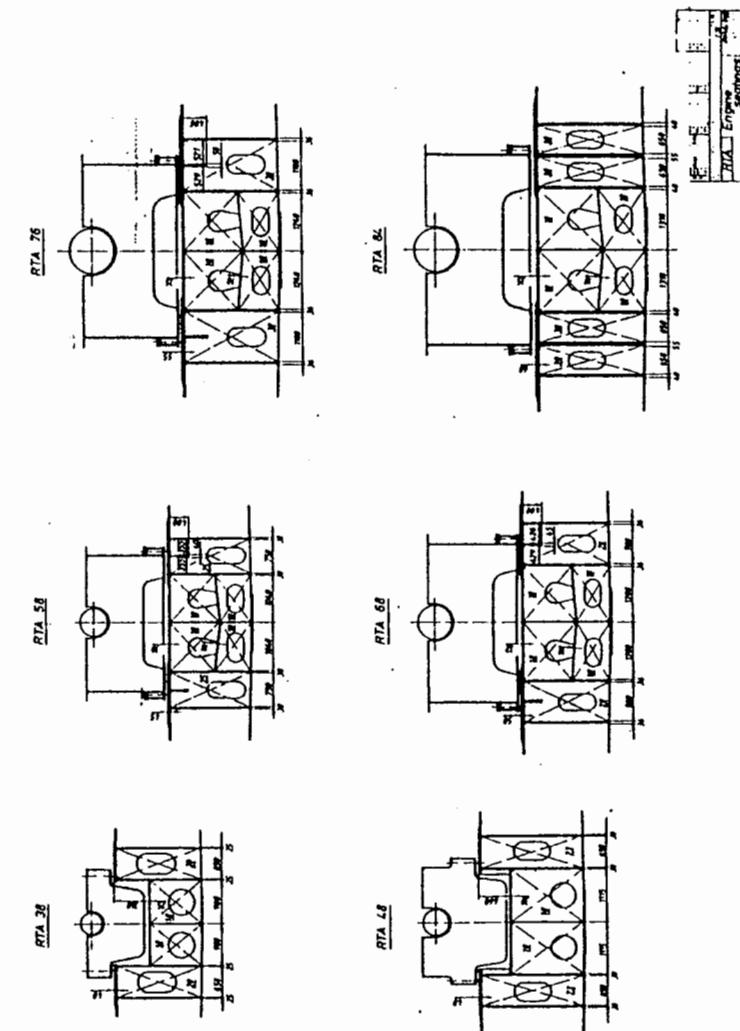


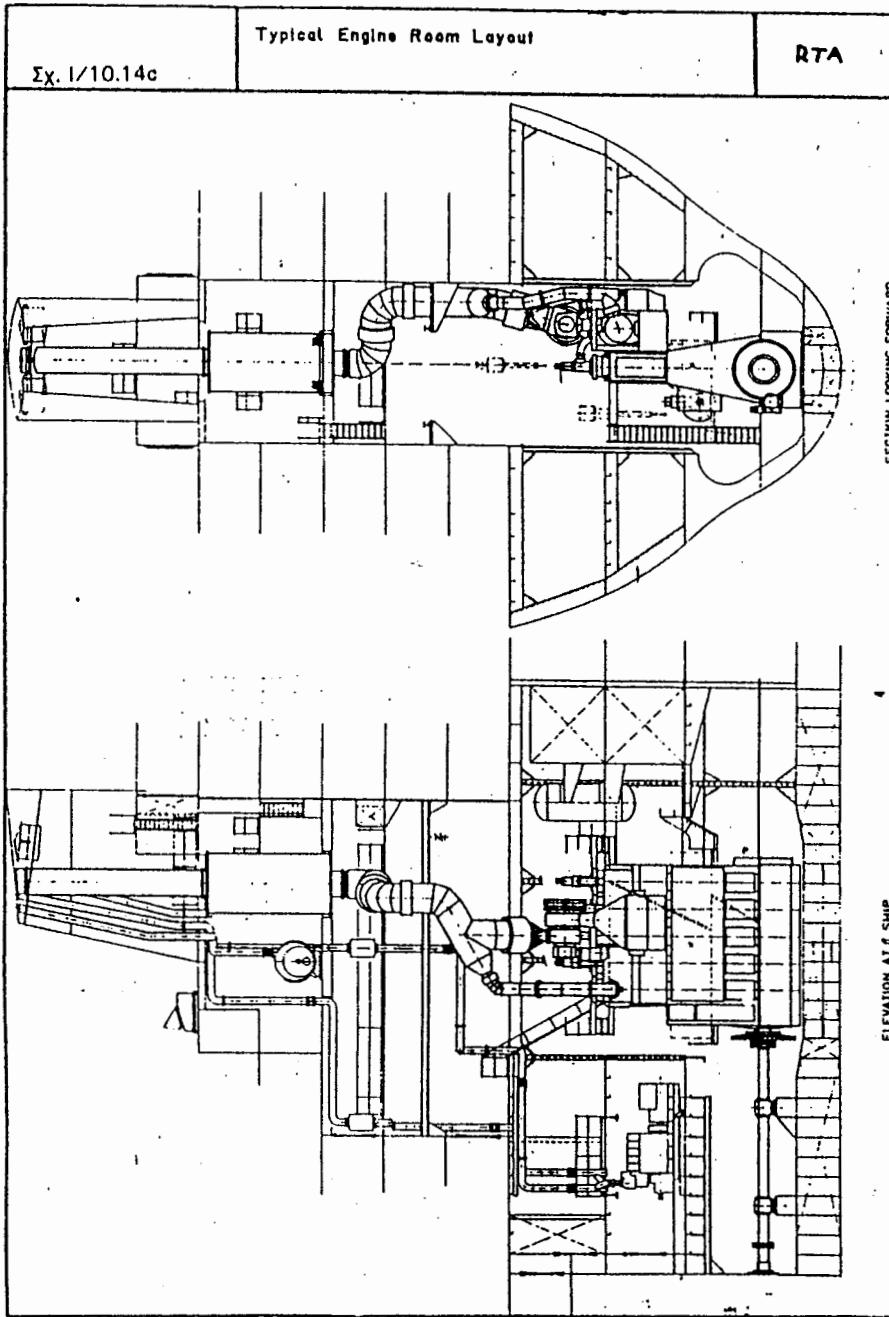
B2-2

Engine Seating Outline 1:100
Issue PRELIMINARY
December 1982

Σχ. I/10.14b

TECHNICAL DATA FOR
SULZER
RTA
MARINE DIESEL ENGINES





10.16 ΓΕΝΝΗΤΡΙΕΣ ΣΥΣΤΗΜΑ PTO

Η αύξηση της τιμής του καυσίμου ώθει τούς κατασκευαστές και ιδιοκτήτες νά προσπαθούν νά βρούν μέσα έξικονόμησης ένεργειας στό πλοιο. Και δχι μόνο νά έξικονομούν καύσιμο γιά την κύρια μηχανή, άλλα νά υπάρχει έξικονόμηση και γιά την λειτουργία των μηχανών παραγωγής ήλεκτρικής ένεργειας στό πλοιο. Οι μηχανές SULZER προσφέρουν μερικές Ικανοποιητικές λύσεις α' αύτό τό πρόβλημα. Έδω θά περιγράψουμε ένα σύστημα παροχής ένεργειας όπό την κύρια μηχανή τό σύστημα PTO.

Για ένα πλοιο πού κινέται με μηχανή diesel υπάρχουν οι έξης πιθανότητες παροχής ένεργειας.

- Βοηθητικές μηχανές (Generators) πού λειτουργούν με βαρύ πετρέλαιο.
- Γεννήτρια πού λειτουργεί με τήν βοήθεια τής κύριας μηχανής.
- Η περιγραφή έδω θά δαχοληθεί με τήν δεύτερη πιθανότητα.

Πλεονεκτήματα

Χρησιμοποιώντας σέ ένα πλοιό γεννήτριες πού λειτουργούν όπό την κύρια μηχανή παρατηρούμε τά άκολουθα:

- Ικανοποιητική κατανάλωση καυσίμου.
- Χρησιμοποίηση βαρύ καυσίμου (Heavy Fuel).
- Ικανοποιητική μείωση τού θορύβου στό μηχανοστάσιο.
- Η αυντήρηση των βοηθητικών μηχανών (Generators) μπορεί νά γίνει κατά τήν διάρκεια τού ταξιδιού.

Υπάρχουν διόφορες θέσεις δους μπορεί νά τοποθετηθεί η γεννήτρια στή μηχανή:

Η γεννήτρια τοποθετείται μεταξύ τού στροφέως τής μηχανής και τού δξωνα τής προπέλλας. Αύτή ή διάταξη έχει τά έξης χαρακτηριστικά:

- Ικανοποιητική θέση όπό την διοψη τών ταλαντώσεων
- οικονομία χώρου στό μηχανοστάσιο
- θεωρητική ίπποδύναμη χωρίς περιορισμό
- συντήρηση τού δξωνα γίνεται με περισσότερη δυσκολία

Η γεννήτρια τοποθετείται από έμπροσθιο δύκρο τής μηχανής. Τά χαρακτηριστικά είναι:

- εύκολη τοποθέτηση
- δέν έπιπεράζει τήν συντήρηση τής μηχανής
- δχι Ικανοποιητική θέση γιά τίς ταλαντώσεων

Η γεννήτρια τοποθετείται κατά μήκος τής μηχανής και κινείται όπό τό PTO (Power-Take-Off) τό όποιο με τή σειρά του παίρνει κίνηση διά μέσου μειωτήρων όπό τόν έκκεντροφόρο δξόνα. Αύτη ή λύση με τό PTO σύστημα διατίθεται γιά τόν τύπο RTA, τά κύρια πλεονεκτήματά του είναι:

- δέν έπιπεράζει τήν συντήρηση τής μηχανής
- δέν άπαιτεται έπιμηκυνση τού μήκους τής μηχανής
- κατάλληλη θέση όπό την διοψη τών ταλαντώσεων
- δέν άγιατεται ξεχωριστή κατασκευή γιά τή γεννήτρια.

Όλες λοιπόν οι μηχανές RTA μπορούν νά έφοδιαστούν με τό σύστημα PTO.

Αύτό λοιπόν είναι ένα κλιμακωτό σύστημα συμπλέκτου τό όποιο κινείται όπό τόν έκκεντροφόρο δξόνα και είναι ίκανό νά κινεί μία γεννήτρια ή δούλει θά βρίσκεται παράλληλα πρός τόν στροφαλοφόρο δξωνα τής μηχανής (Σχ. I/10.16). Η γεννήτρια μπορεί νά συνδεθεί και ατίς δύο πλευρές τού PTO δηλαδή ή παράλληλα τού ένδιάμεσου δξωνα ή κατά μήκος τής μηχανής. Μηχανές με μεγάλο άριθμό κυλίνδρων (δηλαδή RTA84, RTA76,8 και 9 κύλινδροι) έχουν τήν κίνηση τού έκκεντροφόρου από μέσον τής μηχανής, τό δέ PTO γιά τήν RTA38 και RTA48. Τό PTO τοποθετείται στήν πλευρά τής άντλίας καυ-

αίμου ένω γιά τήν RTA58 τοποθετείται άπό την πλευρά του συλλέκτη άέρος σάρωσης και έπομπένως ή γεννήτρια θά τοποθετηθεί παράλληλα πρός τόν ένδιαμεσο δξωνα (όχι κατά μήκος). διότι θά έπηρεάζει τήν συντήρηση τής μηχανής. Τό (Σχ. I/10.16a) μᾶς δείχνει τίς βασικές άρχες σχεδίασης του PTO.

10.17 ΓΕΝΙΚΗ ΣΥΝΔΕΣΜΟΛΟΓΙΑ ΜΕ ΤΟ PTO

Τό (Σχ. I/10.17) μᾶς δείχνει τήν διάταξη που ισχύει γιά:

- Μία προπέλλα μεταβλητού βήματος και σταθερή ταχύτητα δξωνα
- Γιά προπέλλα σταθερού βήματος.

Τό PTO κινεί τή γεννήτρια δι μέσου ένός μεταβλητού ζεύγους. Τό PTO άναπτύσσει μία τοχύτητα ατ ατροφές τών 1200 RPM. Τό (Σχ. I/10.17a) δείχνει τήν διάταξη που είναι έφαρισμη γιά τίς ίδιες καταστάσεις λειτουργίας, άλλα γιά τής RTA πού έχουνε τήν κίνηση τού έκκεντροφόρου δξωνα στή μέση. Οι διατάξεις γιά τό σύστημα PTO γιά δλες τής RTA έμφανζονται στό (Σχ. I/10.17b). Τό σχ. I/10.17c μᾶς δείχνει τή διάταξη ένός ύδραυλικού συστήματος.

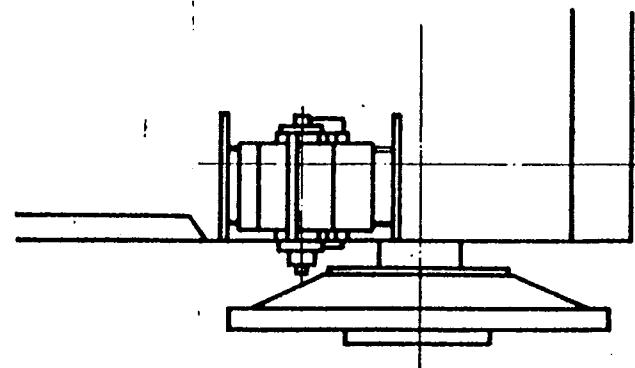
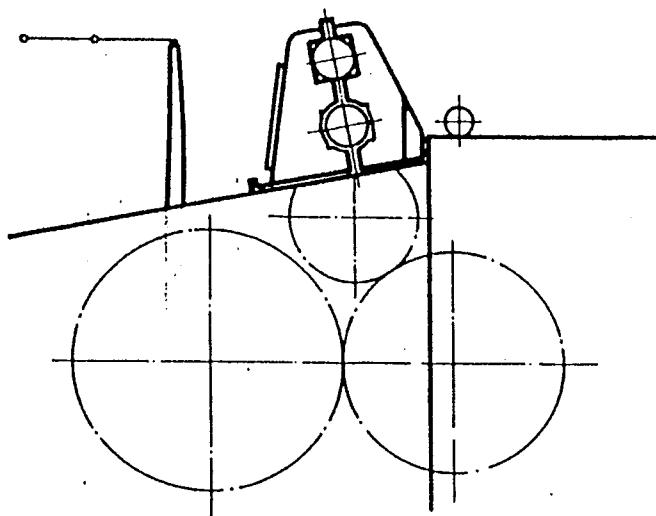
Συμπέρασμα

Τό σύστημα τού συμπλέκτη PTO πού διατίθεται γιά δλους τούς τύπους τής RTA άποτελεί ένα οικονομικό και συμφέρον τράπο γιά τήν παραγωγή ήλεκτρισμού στό πλοϊο.

Έπιλεγες:

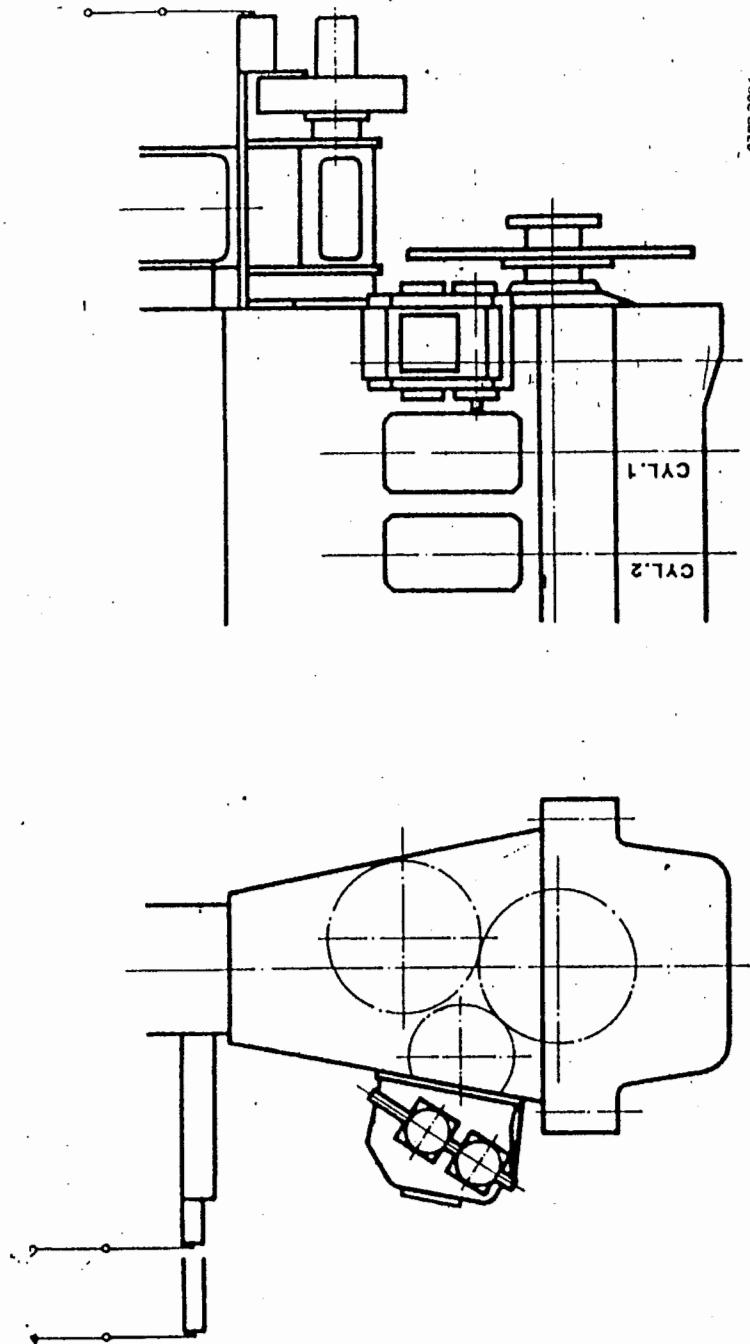
- Δέν χρειάζεται ίδιαίτερο χώρο
- Σταθερή σχεδίαση άπό τόν οίκο SULZER
- Τό σύστημα μπορεί νά λειτουργεί μέ πραπέλλα σταθερού βήματος και μετοβλητής ταχύτητας.
- Έλαστώνων τόν θόρυβο στό μηχανοστάσιο
- Η συντήρηση μπορεί νά γίνει κατά τήν διάρκεια τού ταξιδιοῦ.

ΤΥΠΟΣ RTA SULZER

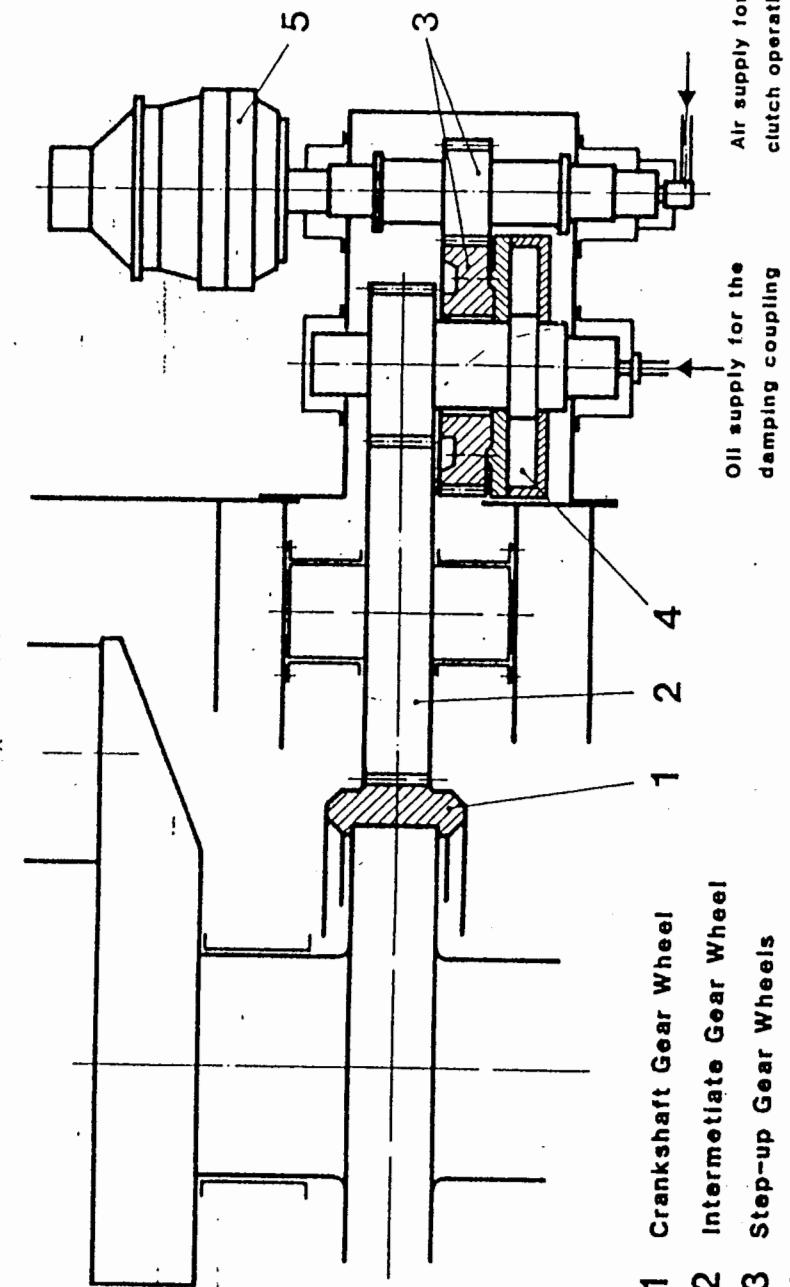


Σχ. I/10.16

ΤΟ ΣΥΣΤΗΜΑ PTO ΠΟΥ ΔΙΑΤΙΘΕΤΑΙ ΓΙΑ ΤΗΝ RTA



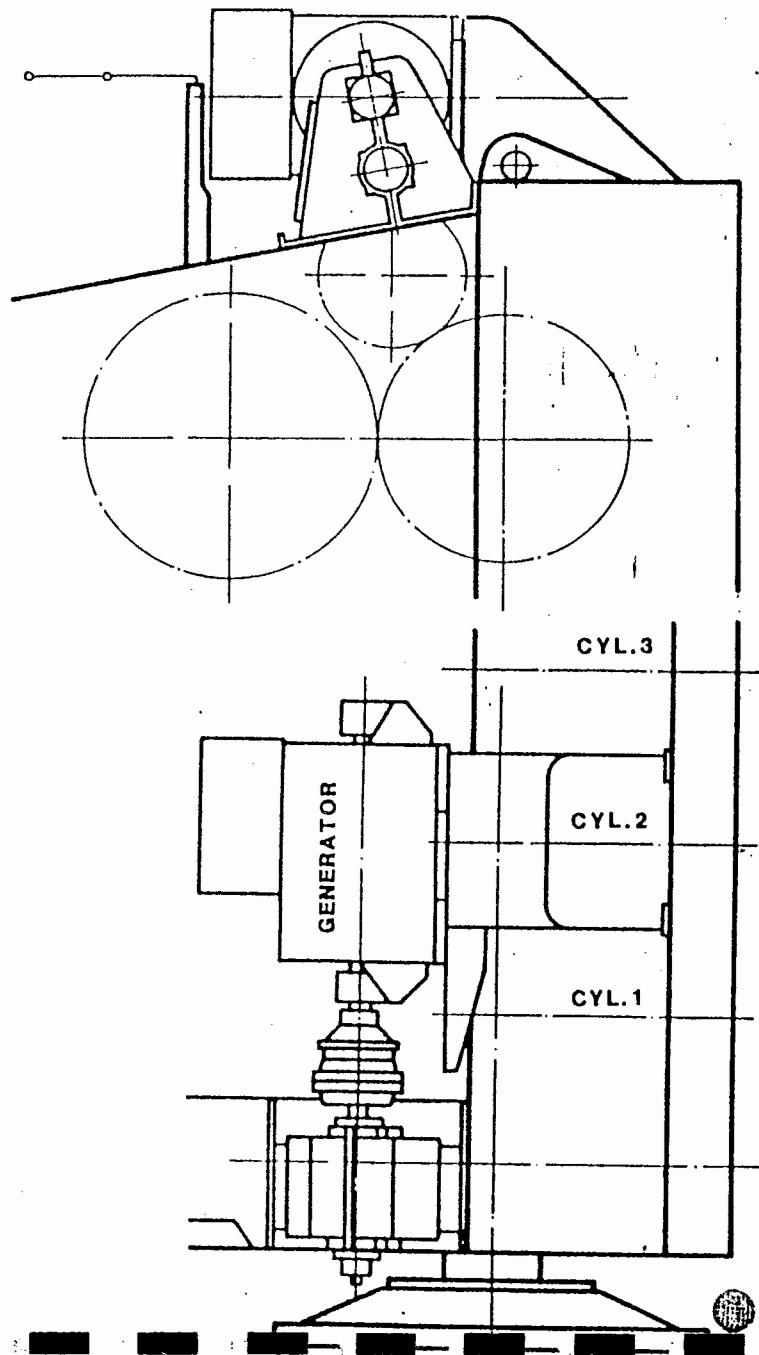
Σχ. I/10.16a PTO ΡΙΑ ΤΗΝ RTA 38 ΚΑΙ RTA 48



- 1 Crankshaft Gear Wheel
- 2 Intermediate Gear Wheel
- 3 Step-up Gear Wheels

Air supply for
clutch operation

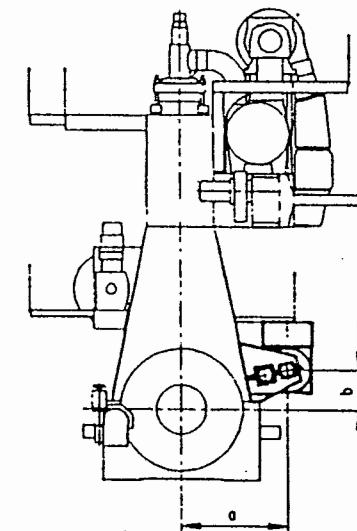
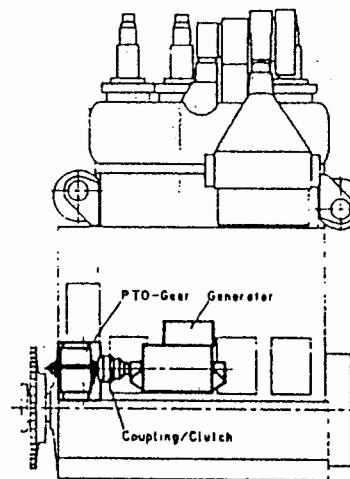
Oil supply for the
damping coupling



ΡΤΟ ΣΥΜΠΛΕΚΤΗΣ ΚΑΙ ΓΕΝΝΗΤΡΙΑ ΓΙΑ ΜΗΧΑΝΕΣ
ΤΥΠΟΥ RTA

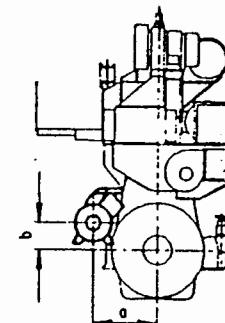
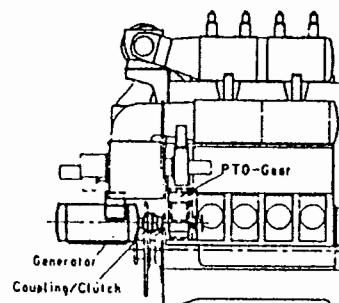
LARGE BORE ENGINES

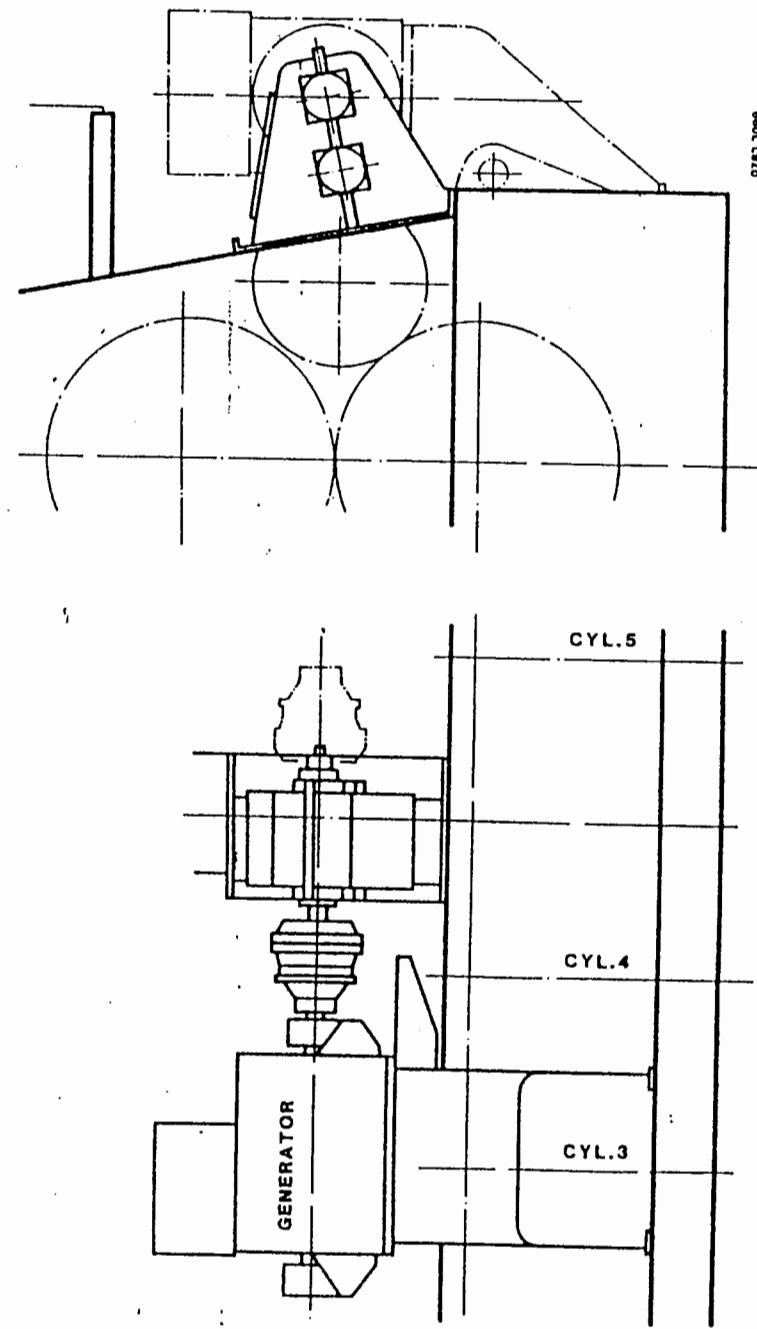
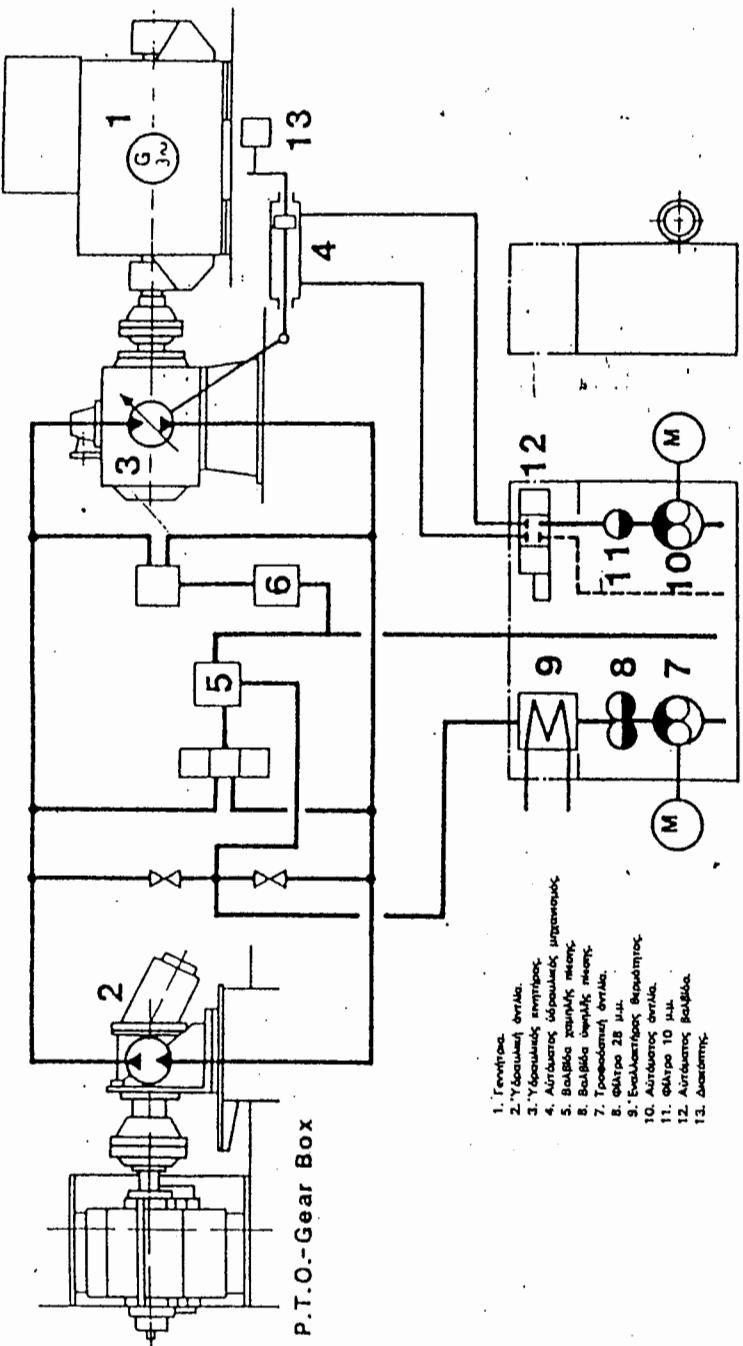
	RTA 84	RTA 76	RTA 68	RTA 5
a	2960	2729	2490	2195
b	1250	1111	990	844



SMALL BORE ENGINES

	RTA 38	RTA 48
a	1350	1700
b	525	650





ΣΧ. I/10.17d PTO ΜΕ ΓΕΝΝΗΤΡΙΑ ΓΙΑ ΤΗΝ RTA 76.

ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΕΝΔΕΚΑΤΟ

ΑΥΤΟΜΑΤΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΟΙΩΝ

11.1 ΟΡΓΑΝΑ ΔΙΑΦΟΡΑ ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ

Έπειδή στά προηγούμενα κεφάλαια έχουμε άναφερθεί σε διάφορους αύτοματούς της SULZER και ιδιαίτερα στό σύστημα SIPWA monitoring, θά δώσουμε έδω μιερικές έπειγησεις από τόν αύτόματο έλεγχο τών πλοιών, καθώς και τήν περιγραφή δριμένων δργάνων μέτρησης.

Έπιδιώξεις τών αύτομάτων έλεγχων είναι:

α. Η αύξηση τής άσφαλειας τών έγκαταστάσεων, με περιορισμό τών δυνητικών αφαλιμάτων.

β. Περιορισμός κατανάλωσης καυσίμου.

γ. Περιορισμός τών έξόδων συντήρησης.

δ. Μεγαλύτερη άσφαλεια και δύxiοποστία τής έγκαταστάσης.

11.2 Βασική διάταξη τών έγκαταστάσεων

α. Σύστημα παρακολούθησης (monitoring). Με αύτό χρησιμοποιούνται εύαλοθητα στοιχεία (sensing elements) ή αισθητήρια (sensors), παύ τοποθετούνται στό σημείο πού πρόκειται νά μετρήσουν π.χ. τό σύστημα SIPWA ή μετατροπέας τής πίεσης τού κυλίνδρου, πού μετατρέπει τήν πίεση σε ηλεκτρικό σήμα. Τώρα δήμως πρέπει νά διαβάσουμε τήν μέτρηση πού γίνεται με τό έπόμενο σύστημα.

β. Σύστημα παρουσίασης (Display)

Αύτό όπατελείται όπό τόν H/Y Computer ή όπό τόν ταξινόμητή.

γ. Σύστημα έλεγχου.

Αύτό μετά τήν λήψη όπό τά αισθητήρια, έκτιμα τά στοιχεία και ένεργει στίς διάφορες βαθιότητες και μηχανισμούς γιό νά ίκανοποιήσει τίς άπαιτήσεις. Τό σύστημα μπορεί νά είναι υδραυλικό, ηλεκτρικό, ηλεκτρονικό ή και συνδυασμός αύτών.

Έπισης έχουμε δύο έδη έλεγχου, τά άναφέρουμε έδω μιόνο δύναμησικών πρός άποφυγή δύσκολιών κατανόησης.

α. Σύστημα άνοικτού έλεγχου

β. Σύστημα κλειστού έλεγχου

11.3 Είδη συστημάτων

ο. Μηχανικά (γιά μικρές άποστάσεις). Αύτά πλεονεκτούν διότι έχουν μιεγάλη άκριβεια στή μετάδοση, στήν άπλοτη κατασκευής, στό χαμηλό κόστος και στήν πλήρη άνεξαρτησία όπό έξωτερικές πηγές ένέργειας. Μειονεκτούν δημως γιατί ή έγκατάσταση άποτει ίσχυρές κατασκευές έπειδή έχουμε ύψηλές πιέσεις.

β. Υδραυλικά (γιά μισαίες άποστάσεις μέχρι 70 μ.).

Πλεονεκτούν γιατί έχουν μεγάλη ίσχυ και άκριβεια. Μειονεκτούν δημως γιατί ή έγκατάσταση άποτει ίσχυρές κατασκευές έπειδή έχουμε ύψηλές πιέσεις.

γ. Πνευματικά Αύτά είναι και τό πλέον δεδομένα. Πλεονεκτούν έπειδή έχουν χαμηλό κόστος, είναι άπλα και στερεά. Μειονεκτούν έπειδή έχουν χαμηλή άποδοση, είναι εύαλθητα σε έξωτερικούς παράγοντες και τέλος άπαιτούν μεγάλο δύκο έγκατάστασης.

δ. Ήλεκτρικά και ήλεκτρομηχανικά (γιά μιεγάλες άποστάσεις). Αύτά άποτελούν τήν στοιχειώδη λύση τού αύτοματισμού και τά σταχειώδη λογικά κυκλώματα. Τά ήλεκτρικά συστήματα έφαρμόζονται στήν άπτηματη κίνηση ή κράτηση μηχανισμών πού κινούνται με ήλεκτροκινητήρες, συνεπώς βρίσκονται έφαρμόσιμα στά βοηθητικά μηχανήματα τών έγκαταστάσεων Diesel.

Τά ήλεκτρομηχανικά είναι πιό πολύπλοκα άλλα συνδέονται όπ' εύθειας με τούς πίνακες χωρίς ξεχωριστές τροφοδοτικές μιανάδες.

11.4 ΤΗΛΕΜΕΤΑΔΟΣΗ

Αύτό δρίζεται σάν τήν μεταφορά ένός σήματος σε μία γνωστή όπόσταση. Στή μέτρηση αύτό βιοθάτει ατήν πληροφοριοδότηση όπό τό στοιχείο άνιχνευσης πρός τόν κεντρικό σταθμό καταρραφῆς.

Στόν έλεγχο βιοθάτει νά έλεγχονται οι ύπο λειτουργία μηχανισμοί. Στά συστήματα τηλεμετάδοσης ή μονάδα μέτρησης καλείται μεταφορέας και συνήθως βρίσκεται σε συνεργασία με ένα μετατροπέα. Ή τηλεμετάδοση έφαρμόζεται και στά πνευματικά συστήματα γιά τή μέτρηση ροής, πίεσης, θερμοκροσίας. Σάν δε ένδεικτικά δργανα χρησιμοποιούνται μανόμετρα βαθμολογημένα σε μονάδες τών μετρόμενων ποσοτήτων.

11.5 ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ON/OFF

Αύτά χρησιμεύουν στήν άπλη άνιχνευση μιᾶς ή περισσαστέων τιμῶν, χρησιμοποιούνται συνήθως έκει πόύ πρέπει νά προσεχθεί μία περίπτωση ήν ξεπρνούνται δρισμένα δρια. Γιά τήν περίπτωση πολλών έχει καθιερωθεί σειρά φώτων προειδοποίησης. Ή λειτουργία τους γίνεται όπό ήλεκτρικά κυκλώματα.

Μονάδα έξόδου και έλεγχου

Οι συνήθηκες συναγερμού άναγγέλονται με σειρήνα και με ένα φώς. Όταν πατήσουμε ένα κατάλληλο κουπι, ή σειρήνα σταματάει άλλα τό φώς σβήνει όφού όποκατασταθεί ή βλάβη. Ή παρουσίαση τού ψηφιακού χαρακτήρα χρησιμοποιείται γιά νά δοῦμε τήν τιμή κάθε καναλιού με τήν ρύθμιση διακοπών.

11.6 ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΕΓΚΑΤΑΣΤΑΣΗΣ ΑΥΤΟΜΑΤΙΣΜΟΥ ΣΤΟ ΠΛΟΙΟ

Μία έγκατάσταση άπτοματισμού στό πλοιο περιλαμβάνει:

α. Τήν κονσόλα στόν θάλαμο έλεγχου ή όποιο συνδέεται με τήν γέφυρα με συστήματα, όπως τηλέγραφο, τηλέφωνο, φωναγώγη.

β. Πίνακες έλεγχου με συστήματα αύτοματισμού κυρίας μηχανής

γ. Μονάδες ταξινόμησης σταχειών.

Έπισης στόν θάλαμο έλεγχου βρίσκονται οι ήλεκτρικοί πίνακες.

Όρισμένα δε συστήματα έλεγχου βρίσκονται μόνο σε μεγάλα πλοιο.

α. Έλεγχος διεύθυνσης: Αύτό έλεγχε τή θέση τού κνωδακοφόρου ή τήν έπιθυμητή φορά περιστροφῆς.

β. Ο μοχλός έλεγχου τού καυσίμου.

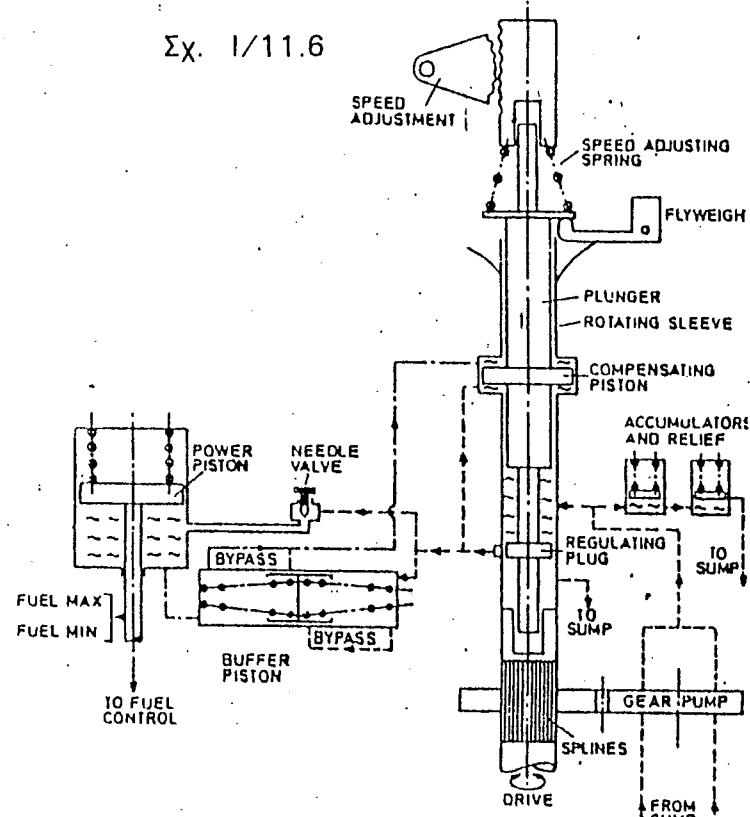
γ. Ο μοχλός όρερος έκκινησης.

δ. Ρυθμιστής ατροφών (Isread governor). Γιά αύτόν τόν μηχανισμού ύπάρχουν δύο οχειάσεις i) Μηχανικό-Υδραυλικό και ii) Ήλεκτρικό-Υδραυλικό (Σχ. I/11.6). Άν στό πιό κάτω σχήμα περιστροφήσουμε διτό τό φορτίο στή μηχανή αύξονται, τότε δη μηχανή

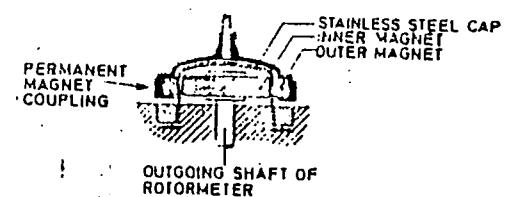
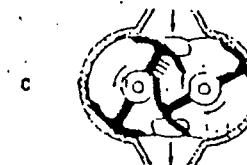
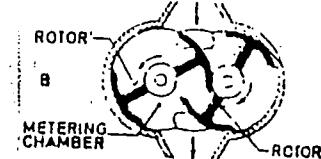
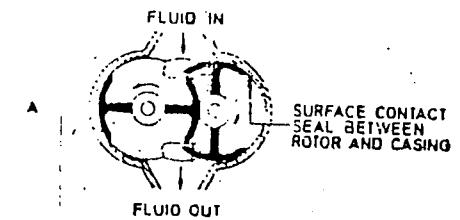
αμός ένεργοποιείται καὶ τὸ βάκτρο μετακινεῖται πρὸς τὰ κάτω ὑπὸ τὴν ἐπιδραση τῆς πίεσης τοῦ ἔλαου. Τό δὲ ἔμβολο θά κινεῖται πρὸς τὰ ὄντα δύναντας περισσότερο καύσιμο στή μηχανή. Ἐπίσης ἡ πίεση ἔλαου ἐπιδρᾶ καὶ στὸ ἀντισταθμιστικό ἔμβολο καὶ ἔτοι τὸ βάκτρο θά ἐπανέλθει στή θέση του. Τό δὲ ἔμβολο θά απαματήσει τὴν κίνησή του.

Διάφορες ἀσφαλιστικές διατάξεις προβλέπονται ώστε νά ἀποφεύγονται ἀνωμαλίες. Ἐτσι μὲ τὴν ἱροάθετη τοποθέτηση συστημάτων ἐλέγχου πάνω στή γέφυρα ἀπαιτοῦνται περισσότερες διατάξεις ἀσφαλείας.

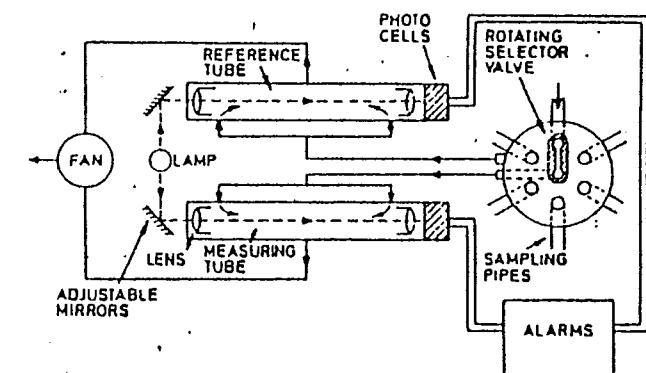
ΣΧ. I/11.6



ΣΧ. I/11.8



ΣΧ. I/11.10



11.7 ΟΡΓΑΝΑ ΠΑΡΑΚΟΛΟΥΘΗΣΗΣ ΤΗΣ ΜΗΧΑΝΗΣ

Τά δραγανα παρακολούθησης τών στοιχείων τής μηχανής είναι διάφορα όπις μηχανικά, άρρενος-ήλεκτρονικά-ήλεκτρικά.

1. Μετρητές πίεσης.

Μηχανικός Μία κλασσική περίπτωση μηχανικού μετρητή είναι τό θλιβόμετρο Bourdon. Τό κύριο στοιχείο αυτού είναι ένας αωλήνας δησού τό μετρούμενο ύγρο ηπιασκεί μία πίεση. Αν στό αωλήνα έφαρμοσθεί αύξηση πίεσης δη αωλήνας θά πάθει παραμορφώσεις καί ή έλλιπτη διατομή πού είχε, θά γίνει κυκλική καί κατόπιν ή ανάλογη κίνηση μεταδίδεται πρός τό αρμένο μέτρησης. Ο τρόπος αυτός έφαρμόζεται με τοπικές μετρήσεις γιά μικρές αποστάσεις.

2. Μετρητές καταπόνησης (Strain Gages)

Ένας τέτοιος μετρητής αποτελείται όποι ένα εύαισθητο σύρμα διαμέτρου 0,01mm. Το αύρμα τοποθετείται σε ένα συμπαγές ύλικο δησού χαρτί, πλαστικό κ.λ.π. Σέ δλους πυρούς τους μετρητές γιά νά έλατωσουν τήν άλλαγή τής άγτιστασης ή όποια οφείλεται σε παράγοντες τής θερμοκρασίας, έφαρμόζουν υλικά με χαμηλό συντελεστή θερμοκρασίας τής άντιστασης γιά τό σύρμα.

3. Μετρητές θερμοκρασίας

Γιά τήν μέτρηση τής θερμοκρασίας στις μηχανές Diesel έχουμε τά άκόλουθα δύο τύποι θερμομέτρων:

a. Θερμόμετρα μέ άντιστάσι

Αύτά χωρίζονται σε θερμόμετρα πού κατασκευάζονται όποι ήγιαγγούς, συνήθως πυλούντοι (thermistors). Καί στά θερμόμετρα πού κατασκεψάζονται όποι μεταλλικά.

11.7.1 i. Thermistors

Αύτά δης είπομε είναι είδος άντιστασης καί κατασκευάζονται όποι μεταλλικά ήξεις κοβαλτίου, νικελίου, μαργανίου κ.λ.π. Έχουν τήν ίδιότητα νά έλατώνουν τήν άντιστασή τους δην αύξανεται ή θερμοκρασία. Τό μέγεθός τους καί τό σχήμα τους παράχει σε ποικιλία στό έμπροστα.

Πλεονεκτήματα σύτων είναι:

1. Είναι μικρά καί συμπαγή μπορεί νά έχουν μία διόμετρο μέχρι καί 2,5mm μέ μία ιντισταση τών 100 μεγούμετρα.

2. Δέν χάνει πολύ θερμότητα.

3. Υψηλό συντελεστή άντιστασης.

4. Μπορούν νά χρησιμοποιηθούν γιά τήν μέτρηση πολύ χαμηλών θερμοκρασίων μέ μία γάλη ή κρέμα.

Η μοθηματική ακέση γιά τά thermistors δίδεται όποι:

$$\rho_\theta = \rho_0 e^{(1/\theta - 1/\theta_0)}$$

όπου ρ_θ = είδική άντισταση σε μία θερμοκρασία θ

ρ_0 = είδική άντισταση σε μία θερμοκρασία θ_0

B = σταθερά ή όποια έχαρταται όποι τό ύλικό κατασκευής

11.7.2 ii. Θερμόμετρα άπο μεταλλού

Αύτά συνήθως άποτελούνται όποι ένα στοιχείο πλατίνας τά δησού τούλιγεται σε γυαλί ή πέ κεραμικό ύλικό. Αύτό τό στοιχείο έχει 100ΩM σε 0Ω. Αύτό μπορεί νά τοποθετηθεί σε ύποδοχή από σημείο μέτρησης δης καί τά θερμοηλεκτρικά στοιχεία. Η λειτουργία τους καί έδω απορίζεται στήν πιώτη τής άντιστασης δην αύξανεται ή θερμοκρασία. Ήμιτά τά θερμόμετρα μπορούν θερμοκρασίες μέχρι 600°C.

β. Πυρόμετρα (Thermocouples)

Αύτά χρησιμεύουν γιά τήν μέτρηση πολύ υψηλών θερμοκρασιών. Μέ αύτά τά δύο δημοιογενή ύλικά έκτιθενται σε μία διαφορά θερμοκρασίας. Τά δύο αύτά ύλικά σχηματίζουν τό (Thermocouple) θερμικό ζεύγος. Συνήθως τό θερμικό ζεύγος άποτελείται δύο σύρματα ένα από αίσηρο καί τό άλλο από κράμμα νικελίου καί χαλκού. Αν οι δύο ένωσεις τών συρμάτων παραμένουν σε θερμική ισορροπία δέν θά ύπαρχει ροή ρεύματος. Άν δημιας μία ένωση έκτεθει σε ύψηλότερη θερμοκρασία από τήν δλλη, τότε θά έχουμε ροή ρεύματος. Στά πυρόμετρο συνήθως χρησιμοποιούνται βιολιόμετρα.

Επίσης έχουμε μερικές μετρήσεις θερμοκρασίας στή μηχανή στά έξης οιλιείο.

1. Εσωτερικά τής μηχανής

Αύτό τό σημείο χρησιμοποιείται γιά τήν μέτρηση τών τριβέων ποδός διωστήρος καί τούς ζυγώματας καθώς καί γιά τό λάδι ψύξης τών έμβολων.

2. Εξωτερικά τής μηχανής.

Γιά τήν μέτρηση τούς άρρενος σάρωσης, τής ψύξης τών βιολιών, τής έξιαγγής τών καυσαερίων.

3. Στό μηχανοστάσιο

Γιά τούς ένδιβμεσους τριβείς, τό θαλασσινό νερό, τό πετρέλαιο κ.λ.π.

11.8 ΜΕΤΡΗΤΗΣ ΡΟΗΣ (FLOW-METER) Δχ. I/11.8

Οι δράχες μέτρησης τούς μετρητής ροής φαίνονται στό σχ. I/11.8. Ο μετρητής άποτελείται όποι δύο στροφεία θετικού έκτοπισματος. Σέ κάθε άκρο έχουν τροχούς έτο ώστε ό στροφέας νρ στρέφει έλευθερα καί σε μία άκτινη διέύθυνση. Καί τό δύο άκρα τών τροχών έφαρμόζονται στόν άξωνα, ένω τά παρεμβύσματα τών τροχών έφαρμόζουν στόν στροφέα καί στρέφουν άντιστοχα μέ τά άκρα τών τροχών καί τού άξωνα. Κάθι στροφέας λοιπόν φέρει ένα γρανάζι διά μέσου τού όποιου συμπλέκονται οι στροφείς.

Γιά τό (σχ. I/11.8) στή θέση «A» ο άριστερός στροφέας δέν λαμβάνει φαρτίο, ένω ή πίεση τού ύγρου ένεργει στή μία πλευρά τού δεξιού στροφέα, προκαλώντας σ' αύτόι μία περιστροφή κατά τή διέύθυνση τών διεκτών τού ρολογιού. Έπειδή δέ οι στροφείς συμπλέκονται δης είπομε μή γρανάζια, ή άριστερός θά στρέφει άντιστροφά.

Στή θέση «B» τό ύγρο στό χώρο τού έκτοπισματος πιέζεται όποι τόν δεξιό στροφές πρός τήν έξοδο.

Στή θέση «C» δηξιός στροφέας δέν έχει φορτίο ένω ή πίεση τού ύγρου έπενερ γει τώρα στή μία πλευρά τού άριστερού στροφέα. Γιά νά μειώσουμε τής διορράες στή έξαγγη καί έξαγωγή πρέπει νά έξαφαλίσουμε μία καλή στεγανοποίηση.

Έν συνέχεια ή κίνηση τών στροφέων μεταδίδεται πρός τά έξωτερικά μέρι μή τήν βιολίθεια δύο μονίμων μαγνητών, ένα έξωτερικό καί ένα έξωτερικό.

Άυτή ή διάτοξη έχει τά άκόλουθα πλεονεκτήματα:

1. Τέλεια μεταφορά, ή δησού σημαίνει πώς είναι άδυντο γιά διαβρωτικά ύγρα νι διαφύγουν άπο τόν μηχανισμό.

2. Προστασία τών τημημάτων ή δργάνων πού έρχονται σε έπαφή. Αν δη μηχανισμό δην έχωτερικών τημημάτων ή δργάνων έμπλεκετο γιά έναν δηοιοδήποτε λόγο, τό μόνιμη ζεύγος τών μαγνητών θά γλυστρά καί θά άποφεύγεται κάθε βλάβη στά δργον.

11.9 ΜΕΤΡΗΤΗΣ ΙΞΩΔΟΥΣ (VISCOSEITY-METER)

Ο NEWTON πρώτος έξετασε τό Ιεώδες στή ροή τών ύγρων καί διατύπωσε δτι η τημή τής ροής είναι άναλογη πρός τήν έφαρμοζόμενη δύναμη. Δηλαδή

$$\frac{F}{A} = \pi \frac{dv}{dx}$$

Όπου η είναι ό συντελεστής τού Ιεώδους. Έφαρμόζοντας αύτή την έξισωση στήν περίπτωση ροής διά μέσου ένός σωλήνας με άνοιγμα άκτινος γ καί μήκους l. Έχουμε:

$$n = \frac{\text{Πr}^4}{8lv}$$

Γιά μιά σταθερή ροή (v) n=Rx σταθερό. Όπου R είναι ή πίεση.

Τώρα γιά νά γίνει καλή διάσπαση τού καυσίμου καί γιά νά μή φθαροῦν οι άντλες ζγχυσης, θά πρέπει τό πετρέλαιο θερμαινόμενο νά έχει ένα-Ιεώδες 60-80 Redv/100°F πρίν νά ξρθει σε έπαφή με τίς άντλες.

Συνεπώς ή θερμοκρασία τού καυσίμου άναλογα μέτρο-Ιεώδες θά πρέπει νά διατηρείται σταθερή κατά τρόπο αύτόματο. Αύτό γίνεται με τήν αύξηση ή μείωση τού άτμου τήν άποια έξασφαλίζει τό Ιεώδομέτρο. (viscotherm).

11.10 ΑΝΙΧΝΕΥΤΕΣ ΉΛΙΤΩΝ ΛΑΔΙΟΥ (OIL MIST DETECTORS)

Μία σοβαρή άνωμαλία είναι ή έκρηξη τού στροφαλοθαλάμου άπό τήν άναμιξή τῶν ήλιτων λαδιού με τόν άέρα τού στροφαλοθαλάμου κάτω άπό κατάλληλη άγαλογια. Άν συμβεί έκρηξη οι άτμοι άνοιγουν πρός τά έξω τίς πόρτες τού στροφαλοθαλάμου ένω άντιθετα τά έλατηρια τίς συγκρατοῦν καί έτσι τά άέρια φεύγουν, πέφτει ή πίεση καί άποφεύγεται μιά δεύτερη καί πιό ισχυρή έκρηξη. Γιά νά άποφύγουμε δημως τήν έκρηξη πρέπει νά έντοπισθει τό έκρηκτικό μήγμα, αύτό δέ γίνεται με τή συσκευή πού θά περιγράψουμε πιό κάτω (Σχ. I/11.10).

Όπως βλέπουμε από σχήμα ύπόρχανε φωτομετρικά στοιχεία τά όποια βρίσκονται σε μία κατάσταση ήλεκτρικής Ιασσροπίας. Δηλαδή ο σωλήνας μέτρησης καί ο σωλήνας άναφορᾶς βρίσκεται Ιασσροπήμένος, άναλογα με τό περιεχόμενό του. Άν ύπάρξει ρεύμα τό όποιο δέν θά είναι σε Ιασσροπία καί θά άφελεται σε κάποια αύξηση τήν πυκνότητας απόν στροφαλοθαλάμο, τότε θά φαίνεται αύτό αέ ένα γαλβανόμετρο τό όποιο συνδέεται καί μέ ένα άκουστικό άλαρμ.

Ο άνεμιστήρας κατάθλιψης (FAN) άδηγει μιά ποσότητα μήγματος άέρος καί έλαιου με άργη ταχύτητα με σειρά άπό διαφορετικά σημεία συλλογῆς τῶν στροφαλοθαλάμων πρός τό σημεία άνιχνευσης. Συνήθως ρυθμίζεται έτσι ώστε ένα alarm νά λειτουργει αέ 2,5% τού χαμηλώτερου κριτικού σημείου. Δηλαδή άν ύποθεσούμε διτό τό χαμηλώτερο δριο έκρηξης είναι 50mg/l τότε τό άλαρμ θά ήχει στά 1.25mg/l.

11.11 SULZER - ENGINE - DIAGNOSTIC SYSTEM (SEDS)

Σέ σχέση με τήν αύξηση τῶν άπαιτήσεων γιά τόν αύτοματισμό τῶν μηχανισμῶν στό πλοιο ο ίδιος SULZER άνεπτυξε ένα σύστημα διάγνωσης γιά τίς μηχανές DIESEL. Τό SEDS είναι ένα γραμμικό σύστημα τό όποιο χρησιμοποιεί ένα μικροκομπούτερ. Πρώτα όπ' δλα τό σύστημα δδει μία άνδλουση τής λειτουργίας καί τής κατάστασης τής μηχανής καθώς καί γιά τά ψυγέα άέρος καί τά turbochargers. Κατόπιν τά λαμβάνομενα στοιχεία, συσχετίζομενα με τόν χρόνο ύπολογίζονται. Ή άνδλουση τής λειτουργίας μᾶς δείχνει τό είδος τής έργασίας παύ χρειάζεται γιά νά κρατηθει ή μηχανή σε ένα καλό έπιπεδα. Τό (Σχ. I/11.11-11.11a) μᾶς δείχνει σχηματικά τό σύστημα, πού διαιρείται σε τρία τμήματα:

- Τόν μηχανισμό στοιχείων πρύ τοποθετείται στό μηχανοστάσια δοσο τό δυνατόν κοντά στή μηχανή.
- Τήν κεντρική μονάδα έπειεργασίας (CPU) καί τά δργανα καταγραφής στοιχείων, τά όποια τοποθετούνται ή στό μηχανοστάσιο ή σε ένα ξεχωριστό δωμάτιο.
- Τά μέσα έπικοινωνίας τά όποια βρίσκονται στό δωμάτιο έλεγχου (control-room). Ή πρώτη μονάδα τού SEDS τοποθετήθηκε στό MS "Ville de Strasbourg" (Σχ. I/11.11) σε μία 6RND 90 καί τό όποιο δούλεψε έπιπτυχώς γιά 10.000 ώρες. Τό ύπολογιστικό σύστημα χρησιμοποιεί αιαθητήρια (sensors), καί δποτελούν τό σπουδαίτερο μέρος τού συστήματος.

Άυτά έλεγχονται με τρία βασικά κριτήρια:

- Η ζωή του νά ξεπερνάει τά δύο χρόνια, μέσα στά όποια ή άκριβεια μέτρησης νά είναι καλλίτερη τού 1% τής μεγαλύτερης ένδειξης καί σ' δλες τής μετρήσεις.
- Νά είναι εύκολη ή τοποθέτησή τους.
- Οταν δέ τοποθετηθούν νά μήν έμποδίζουν τήν έκτελεση τῶν έργασιων συντήρησης.

Οι πιέσεις τῶν κυλίνδρων μετριώνται με μορφοτροπέα (transducer) πού είναι έγκατεστημένος στό πώμα τού κυλίνδρου ψυχόμενος με τό νερό ψύξης.

Τά σήματα πού λαμβάνονται γιά τόν μηχανισμό όπόκτησης στοιχείων, μεταβιβάζονται στής μονάδες προεπειργασίας πού όπονδόνται ύποσυστήματα. Ή μεταβίβαση γίνεται με καλωδιακές δίδους. Άυτές οι μονάδες περιλαμβάνουν τούς ένισχυτές καί τούς μετατροπείς τῶν άναλογικών σημάτων σε ψηφιακά.

Ένας δέ μικροκομπούτερ έλεγχει τήν διαδικασία έναλλαγής τῶν στοιχείων με τήν κεντρική μονάδα έπειεργασίας (CPU).

Κάθε μονάδα προεπειργασίας συνδέεται, με τήν CPU με τετράκλωνα καλώδιο μέχρι μία άποσταση 400m. Ή ψηφιακή μεταβίβαση έχει καθιερωθεί γιατί τό άναλογικό σύστημα παρούσιάζει παραμορφώσεις καί έξ δλουσ είναι πιό δαπανηρό.

11.11.1 Κεντρική μονάδα έπειεργασίας CPU

Η CPU περιλαμβάνει:

- Μία κασέτα πού καταγράφει τά στοιχεία κατά διαστήματα γιά νά τά διατηρεί σε περίπτωση άπωλειας τής μηχανής.
- Τήν κονσόλα χειριστοῦ πού πραγματοποιεί τήν έπικοινωνία με τήν μηχανή.
- Ένα ταχυτυπωτή.
- Μία τηλεοπτική δύονη.
- Έπιστης ή κονσόλα χειριστοῦ έχει ένα πλήκτρο τό όποιο δισπιατώνει άν ύπόρχει λανθασμένο σήμα ή δχι.

11.11.2 Βασική μονάδα

Η βασική μονάδα χρησιμοποιείται για τήν πληροφόρηση:

- α) Θερμική φόρτιση χιτωνίων και πώματος.
- β) Φθορά ή άρπαγμα έλατηριών.
- γ) Σπάσιμο ή κόλλημα έλατηριών.
- δ) Κακή λειτουργία έχυτηρος.

Η βασική μονάδα έπισης περιλαμβάνει τις έξης προεκτάσεις:

Προέκταση Α

Η προέκταση αύτή διευρύνει τήν παρακολούθηση γιό τήν παροχή τῶν Turbo-chargers τήν ίκανότητα ψυγείων δέρος. Κάθε μέρος βέβαια πού παρακολουθείται έφοδός είτε με τά άπαρατητά αισθητήρια.

Προέκταση Β

Παρακολουθεί τις πιέσεις καύσης τῶν κυλινδρών, και μετράει τήν μεγαλύτερη πίεση συμπίεσης. Γι' αύτό τόν σκοπό φέρει ένα αισθητήριο σε κάθε κύλινδρο.

Προέκταση Σ

Αύτή ή προέκταση παρακολουθεί συνεχώς τό σύστημα έγχυσης και μετράει τήν άρχη και τό τέλος τής έγχυσης σε μοίρες τοῦ στροφάλου. Φέρει δέ γι' αύτό τόν σκοπό ένα αισθητήριο πίεσης άνα κύλινδρο.

Γιά νά λειτουργήσει λοιπόν τό δύο σύστημα περιλαμβάνει τρεις δημάρες προγραμμάτων.

Η πρώτη δημάρα είναι γιά τήν λήψη στοιχείων (DATA), γιά τήν έλεγχο τής λειτουργίας τῶν αισθητηρίων. "Ετοι μὲν αύτή τήν δημάρα έχουμε ένα ύψηλό βαθμό έλέγχου.

Η δεύτερη δημάρα άσχολείται με τήν άναλυση τῶν στοιχείων.

Η τρίτη δημάρα άποτελεί τό πρόγραμμα συντήρησης τό δύοποιο γράφεται σε ταινία.

Έτσι λοιπόν έχουμε προγράμματα πού έργαζονται ώς έξης:

11.11.3 Πρόγραμμα Console

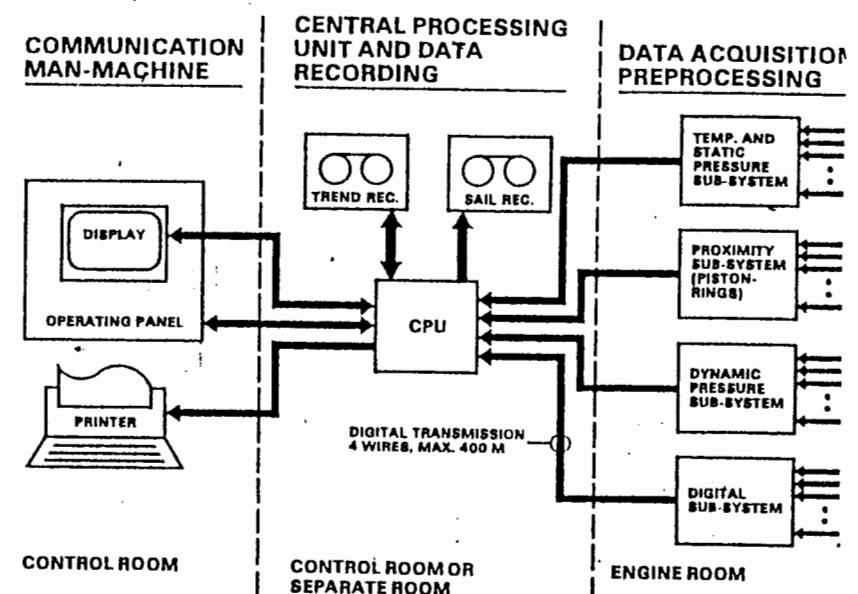
Αύτό είναι ύπεύθυνό γιό τήν λειτουργία τῶν πινάκων και ύποδιαιρείται στά έξης πεδία:

- ΠΕΔΙΟ 1. Διακόπτης
- ΠΕΔΙΟ 2. Λάρμες alarms
- ΠΕΔΙΟ 3. Γιό τήν τύπωση τῶν alarms
- ΠΕΔΙΟ 4. Επεξέργασια στοιχείων γιά τήν άποδοση τής μηχανῆς
- ΠΕΔΙΟ 5. Ιδιαίτεροι έπιλογείς
- ΠΕΔΙΟ 6. Πλήκτρα
- ΠΕΔΙΟ 7. Παρουσίαση στοιχείων σε εικόνα
- ΠΕΔΙΟ 8. Έχει τόν έλεγχο τοῦ πεδίου 7
- ΠΕΔΙΟ 9. Έχει τήν ένδειξη τής κατάστασης δημος: λειτουργία, έπαναλειτουργία, έκτος λειτουργίας κ.λ.π.

11.11.4 Πρόγραμμα Instant

Αύτό τό πρόγραμμα βγάζει συμπεράσματα γιά τά βασικά στοιχεία τής άποδοσης τής μηχανῆς. Άν π.χ. θέλουμε νά μετρήσουμε τήν θερμική φόρτιση σύτο γίνεται με στοιχείο θερμοηλεκτρικά πού τοποθετούνται κάτω άπο τήν έπιφάνεια τοῦ μετάλλου και είναι 2 στό πώμα, 4 στό δύνω μέρος τοῦ χιτωνίου, 1 στό κάτω μέρος ούτού και 1 τής θερμοκρασίας έξαγωγῆς.

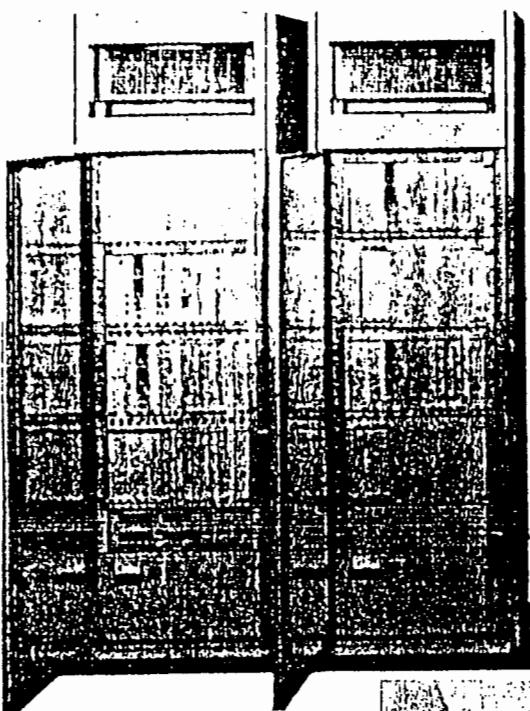
ΤΥΠΟΣ RTA SULZER



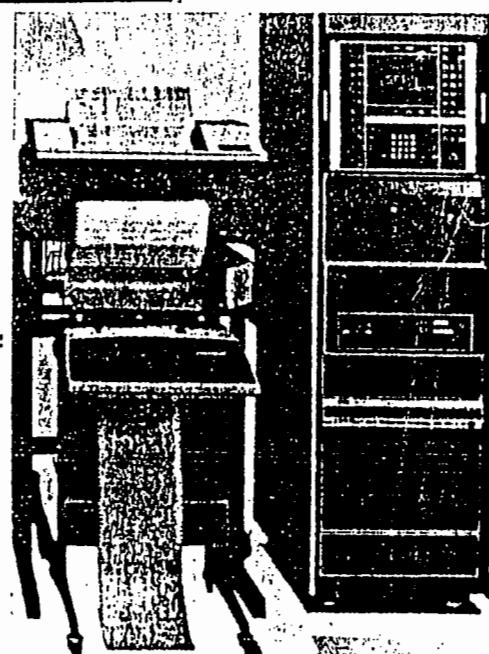
BULZI
077671

Σχ. I/11.11

Sulzer Engine Diagnostic System - Hardware configuration



Σχ. I/11.11α

Sulzer Engine Diagnostic
System SEDS

ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER

Τά έλατήρια έπισης παρακολουθούνται μὲ δύο transducers, σὲ κάθε κύλινδρο δροῦσι μετροῦν τὴν άπόσταση μεταξύ τῆς έπιφανείας τοῦ χιτωνού καὶ τῆς έπιφανείας τοῦ έλατηρίου, ἔτοι έχουμε ἀκριβῆ ἐλεγχο, γιά τυχόν κόλλημα, ή σπάσιμο. "Έτοι έχουμε ύπέρβαση τῶν δριακῶν τιμῶν σὲ κάθε κύλινδρο ένα είλετ μᾶς προειδοῖ γι' αὐτό.

Οι μετρήσεις πού πρέπει νά γίνονται γιά νά συγκρίνουμε αύτές μὲ τίς κανοὶ είναι οι έξης: Μέτρηση φορτίου, μέτρηση στροφῶν τῆς ροῆς τοῦ καυσίμου, τῆς πίκης, πίεσης καύσις τῶν θερμοκρασιῶν, καθώς καὶ τῶν ἀτμοσφαιρικῶν συνθηκῶν.

11.12 ΜΕΡΙΚΕΣ ΘΕΡΜΟΔΥΝΑΜΙΚΕΣ ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΕΙΣ

11.12.1 Θερμική ἀπόδοση

Η ἀπώλεια θερμότητας πού υπάρχει στὸ θεωρητικό κύκλωμα είναι αύσιώδης καὶ Μηχανικός δὲν μπορεῖ νά κάνει τίποτα γιά νά τή βελτιώσει. Έπισης ένα πραγμα δυνομοδεικτικό διάγραμμα πρέπει νά είναι μικρότερο ἀπό τὸ θεωρητικό λόγω θερμικῶν ἀπώλειῶν. "Έως δτοῦ ή δύναμη μεταδοθεῖ ἀπό τὸν κύλινδρο, διὰ μὲ τῆς μηχανῆς, στὸ πρυμναία ἀκρο τοῦ στροφαλοφόρου ἀξωνα, ύπάρχει μία περατική ἀπώλεια ἀπό τὴν τριβὴ τῶν μηχανισμῶν τῆς μηχανῆς.

"Ἔτοι ή δραστηριότητα τοῦ μηχανικοῦ πρέπει νά περιορισθεῖ στὸ νά ἀποκτήσει καλὸ διάγραμμα λειτουργίας, νά έξασφαλίσει μία ἀποδοτική καλή λειτουργία τῆς μηχανῆς καὶ νά καταρθώσει μία χαμηλή κατανάλωση τῆς ἀναπτυσσόμενης δύναμης.

"Ἔτοι ή θερμική ἀπόδοση έίναι τὸ ὀλικό μέτρο λειτουργίας μᾶς μηχανῆς:

$$\text{Θερμότης..μετατρεπόμενη σὲ χρήσιμο ζργο} \\ \text{Θερμική ἀπόδοση (ἀπόλυτος)} = \frac{\text{Παρεχομένη δλική θερμότητα}}{\text{}}$$

Αύτό ἐκφράζεται κατά δύο τρόπους:

$$\text{a) Ενδεικτική θερμική ἀπόδοση} = \frac{\text{Ένας ίππος/ώρα}}{\text{W} \times \text{C} \times \zeta} = \frac{1.980.000}{\text{W} \times \text{C} \times \zeta} = \frac{1.980.000}{\text{W} \times \text{C}} = 1545$$

$$\text{b) Θερμική ἀπόδοση πέδης} = \frac{2545}{\text{W} \times \text{C}}$$

Θέτουμε δημο: w = βάρος καιομένου πετρελαίου, lb/i.h.P καθ' ὥραν
 w = βάρος καιομένου πετρελαίου σὲ lb/b.h.P καθ' ὥραν
 C = θερμική ικανότητα μία λίβρα καιομένου πετρελαίου σὲ B.
(British-Thermal-Unit)
 J = Ισοδύναμο τοῦ Joule = 778 δηλαδή 1BTU = 778 ποδόλι

$$\frac{1.980.000}{\zeta} = 2.545 = \text{Ένας ώριαίος ίππος σὲ B.T.U.}$$

Οι πιο πάνω έξισώσεις στό μετρικό σύστημα είναι:

$$\text{a) Ενδεικτική θερμική άποδοση} = \frac{632,6}{\text{g} \times \text{k}} \quad (4)$$

$$\text{b) Θερμική άποδοση πέδης} = \frac{632,6}{\text{G} \times \text{k}} \quad (5)$$

* Όπου g = Βάρος καιομένου πετρελαίου σε kg/I.h.P. άνά ώρα
 G = Βάρος καιομένου πετρελαίου σε Kg/b.h.P. άνά ώρα
 K = Θερμική ικανότης ένός χιλιογράμμου καιομένου πετρελαίου σε kg.Cal/kg
 $60 \times 60 \times 76 = 270.000 =$ ένας ώριαίος ήπιος σε χιλιογράμματα.

11.12.2 Συντελεστές μετατροπών

Συχνά οι Ναυτικές μηχανές DIESEL κατασκευάζονται καθ' λειτουργοῦν ήπι 'Αγγλικῶν μέτρων καὶ συχνά ἐπὶ τοῦ μετρικοῦ αυτήματος. Έπομένως ἀπαιτοῦνται συντελεστές μετατροπῶν.

Συνήθως δὲ χρησιμοοποιοῦνται οι πιό κάτω:

a. Ιπποδύναμη

HORSE POWER (METRIC) ήπιοι μετρικοί $\times 0,9683 =$ ήπιοι 'Αγγλικοί
 'Αγγλικοί ήπιοι $\times 1,0139 =$ ήπιοι Μετρικοί

b. Κατανάλωση καυσίμου (Fuel Consumption)

Γραμμάρια άνά ώριαίον πό (μετρικό) $\times 0,00224 =$ λίβρες άνά ώριαίον πό 'Αγγλικό.
 Λίβρες άνά ώριαίον πό 'Αγγλικό $\times 447,3 =$ Γραμμάριο άνά ώριαίον πό
 γ. Τιμή θερμίδων (Calorific value)

Θερμίδες άνά χιλιογρ. $\times 1,8 =$ 'Αγγλ. Θερμίδες άνά λίβρα

'Αγγλικές θερμίδες άνά λίβρα $\times 0,5556 =$ θερμίδες άνά χιλιογράμμο

δ. Ταχύτης έμβολου (Piston speed)

Μέτρα άνά δευτερόλεπτο $\times 196,85 =$ πόδες άνά λεπτό

Πόδες άνά λεπτό $\times 0,0051 =$ μέτρα άνά δευτερόλεπτο

ε. Βάρη (Weights)

Χιλιόγραμμα $\times 2,205 =$ 1 λίβρα

Λίβρες $\times 0,4536 =$ χιλιόγραμμα

Γραμμάρια $\times 0,0022 =$ λίβρες

Λίβρες $\times 453,6 =$ γραμμάρια

Τόννος (μετρικός) $\times 0,9842 =$ τόννος 'Αγγλικός

στ. Φορτία (Load)

Χιλιόγραμμα άνά τετραγωνικό έκατον. $\times 14,223 =$

Λίβρες άνά τετραγωνικό έκατοστόιετρο $1b/cm^2$

Atm $\times 14,223 = 1b/in^2$

ib/in² $\times 0,0703 =$ Atm

ζ. Χωρητικότητες (Capacities)

Λίτρα $\times 0,22 =$ γαλόνια

Γαλόνια $\times 4,546 =$ λίτρα

λίτρα $\times 1,7598 =$ Ημίλιτρα

Ημίλιτρα $\times 0,5683 =$ λίτρα

η. Μονάδες μήκους (Linear)

Χιλιοστόμετρα $\times 0,03937 =$ in

in $\times 25,4 =$ km

m $\times 3,2808 =$ πόδες

ft $\times 0,3048 =$ μέτρα (m)

θ. Θερμοκρασίες (temperatures)

Θερμοκρασία Κελσίου = (°F-32)

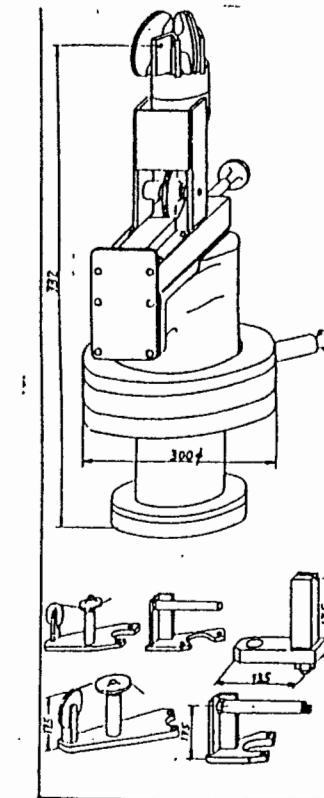
Θερμοκρασία Φαρενάιτ = $(1.80C + 32) \text{ } \& (C \times 5 + 32)$

Σχετικῶς μὲ τούς λογαριασμούς θερμοκρασιῶν τό 32 δὲν λαμβάνεται ύπ' άψι. Εἰ γιά τὴν δύναμο τῆς θερμοκρασίας έχουμε: $100°F = 100 \times 5 = 55,6°C$ Ομοίως γιά τη πτώση τῆς θερμοκρασίας $40°C = 9 \times 40°C = 72°F$.

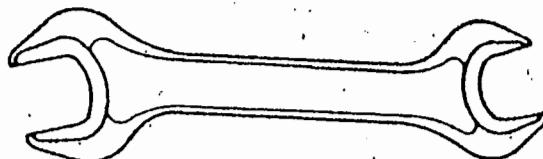
5

11.12.3 Πίνακας έργαλεων - Δυναμοδείκτης

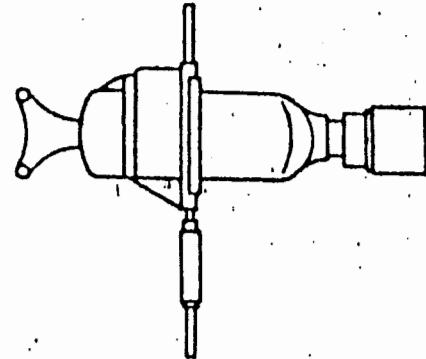
923 ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ



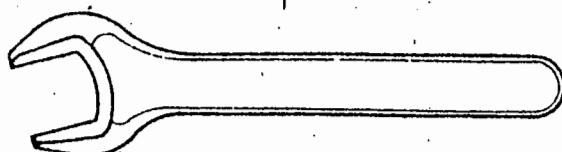
1 κλειδί χλ. = 9/11
 1 κλειδί χλ. = 11/14
 1 κλειδί χλ. = 14/19
 1 κλειδί χλ. = 17/22
 2 κλειδιά χλ. = 27/32
 2 κλειδιά χλ. = 36/41
 2 κλειδιά χλ. = 46/50
 2 κλειδιά χλ. = 55/60



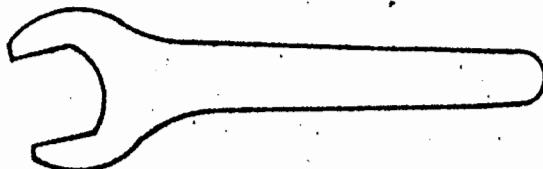
1 κλειδί άέρας διοκοπτομένης λειτουργίας
 ('Αεροσφυρόκλειδο).



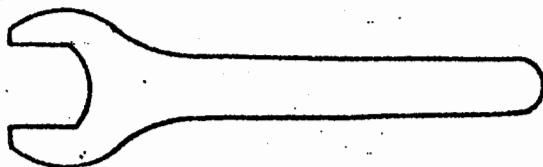
1 κλειδί χλ. = 16
 1 κλειδί χλ. = 110
 1 κλειδί χλ. = 70
 1 κλειδί χλ. = 80
 1 κλειδί χλ. = 85
 1 κλειδί χλ. = 95



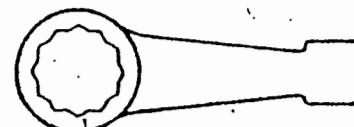
1 κλειδί χλ. = 41. Για τούς μασταύς των
 βαλβίδων έξογωγής.



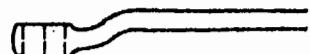
1 κλειδί χλ. = 85 για τούς στυπιοθαλάμους
 τού συστήματος ψύξης των έμβολων.



1 κλειδί = 17 χλ.
 1 κλειδί = 22 χλ.
 1 κλειδί = 27 χλ.
 1 κλειδί = 32 χλ.
 1 κλειδί = 36 χλ.
 1 κλειδί = 41 χλ.
 1 κλειδί = 46 χλ.
 1 κλειδί = 50 χλ.
 1 κλειδί = 55 χλ.
 1 κλειδί = 60 χλ.
 1 κλειδί = 70 χλ.
 1 κλειδί = 80 χλ.
 1 κλειδί = 85 χλ.
 1 κλειδί = 95 χλ.
 1 κλειδί = 105 χλ.
 1 κλειδί = 110 χλ.
 1 κλειδί = 130 χλ.
 1 κλειδί = 145 χλ.



2 κλειδιά = 110 χλ.
 2 κλειδιά = 95 χλ.
 2 κλειδιά = 130 χλ.
 2 κλειδιά = 80 χλ.

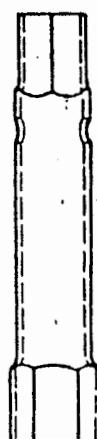


1 κλειδί = 19 χλ.

ΣΩΛΗΝΩΤΑ ΚΛΕΙΔΙΑ

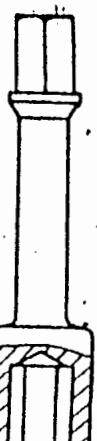
- 1 τύν (χλ.) = 9/11
- 1 τύν (χλ.) = 11/14
- 1 τύν (χλ.) = 17/22
- 1 τύν (χλ.) = 27/32
- 1 τύν (χλ.) = 36/41
- 1 τύν (χλ.) = 46/50
- 1 τύν (χλ.) = 55/60

ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ



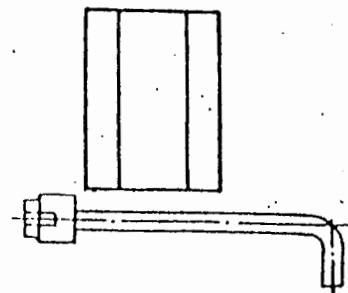
ΓΟΥΒΩΤΑ ΚΛΕΙΔΙΑ

- 1 τύν (χλ.) = 22
- 1 τύν (χλ.) = 27
- 1 τύν (χλ.) = 32
- 1 τύν (χλ.) = 36x220
- 1 τύν (χλ.) = 41
- 1 τύν (χλ.) = 46
- 1 τύν (χλ.) = 50
- 1 τύν (χλ.) = 55
- 1 τύν (χλ.) = 60
- 1 τύν (χλ.) = 70
- 1 τύν (χλ.) = 80
- 1 τύν (χλ.) = 36x110



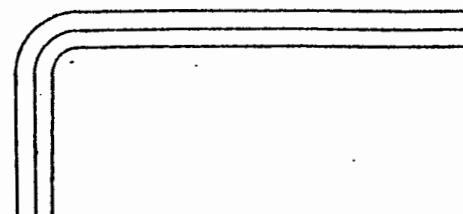
- 1 τύν (χλ.) = 27
- 1 τύν (χλ.) = 32
- 1 τύν (χλ.) = 41
- 1 τύν (χλ.) = 50
- 1 τύν (χλ.) = 60

1 ειδικό κλειδί 14 διό τών κρουνόν όποχε-
τευοης έλασον όπό τούς κυλινδρούς
941.79

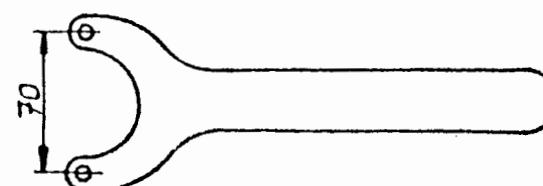


ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

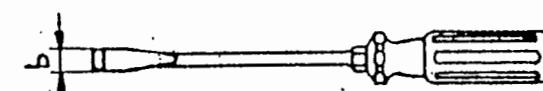
- 1 Γουβωτό κλειδί = 5
- 1 Γουβωτό κλειδί = 8
- 1 Γουβωτό κλειδί = 10
- 1 Γουβωτό κλειδί = 14
- 1 Γουβωτό κλειδί = 17
- 1 Γουβωτό κλειδί = 19
- 1 Γουβωτό κλειδί = 24



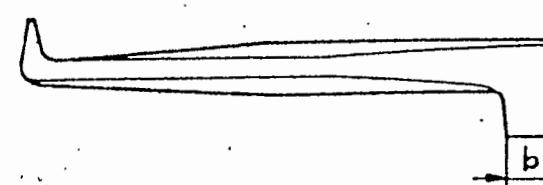
- 1 Κλειδί = 70



- 1 Κατσαβίδι = 6,5
- 1 Κατσαβίδι = 7,8
- 1 Κατσαβίδι = 10
- 1 Κατσαβίδι = 12
- 1 Κατσαβίδι = 15
- 1 Κατσαβίδι = 17



- 1 Γωνιωτό κατσαβίδι
b = 12 χλ.
- 1 Γωνιωτό κατσαβίδι
b = 17 χλ.
- 1 Γωνιωτό κατσαβίδι
b = 26 χλ.

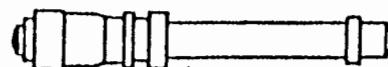


- 1 Φίλερ (μεγάλου μεγέθους) πρός ζλεγχον
τύν έλευθερών τών τριβών του στροφα-
λοφόρου δξονας.
942.01

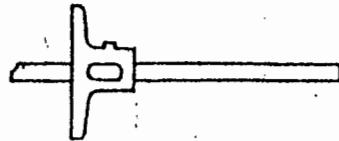


ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

942.02 1 Έωστερικόν μικρόμετρον με θήκη γιά μετρήσεις 50-1010 χιλ. γιά τή συσκευή μέτρησης τῆς εύθυγράμμισης τῆς βάσης τοῦ κυλίνδρου.

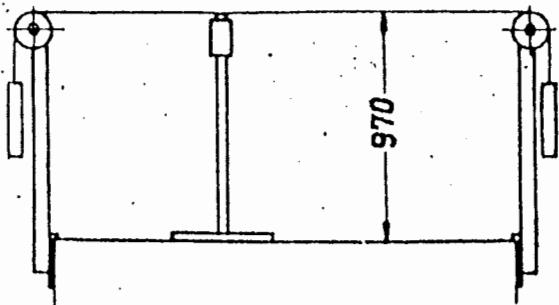
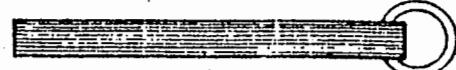


942.03 1 Βαθύμετρον 1/50 μὲ βερνίερον, γιά μετρήσεις μέχρι 150 χιλ. ἔφαρμόδων εἰς όπας 10 χιλ. γιά τή μέτρηση τῆς φθορᾶς τῶν τριβέων τοῦ στροφαλαφόρου δξονος.



942.04 1 Βαθύμετρον 1/10 μὲ βερνίερον γιά μετρήσεις 350 χιλ. γιά τήν δρίζοντίωση τῶν καλυμμάτων τῶν τριβέων τοῦ στροφαλαφόρου δξονος.

942.05 1 Φίλερ 10 λεπίδων μήκους 600 χιλ.



942.11 1 Συσκευή μέτρησης γιό τήν εύθυγράμμιση τῆς βάσης.

ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

2 Κλειδιά 130 χιλ. διά τούς κοχλίας τῶν έδρανων τοῦ στροφαλαφόρου δξονος

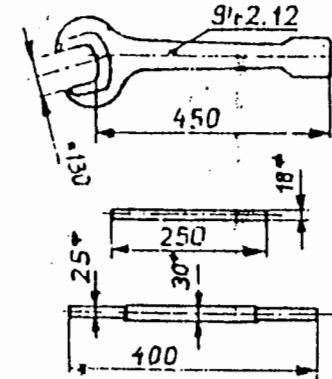
942.12

1 Μεταλλική ράβδος σύσφιξης χιτωνών

942.13

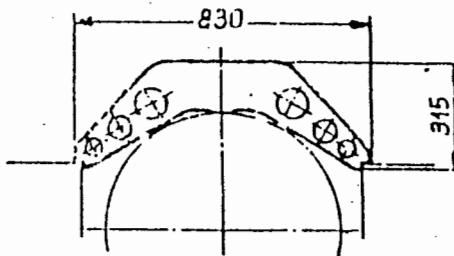
1 Μεταλλική ράβδος συγκράτησης τῶν κοχλιών τῶν τριβέων

942.14



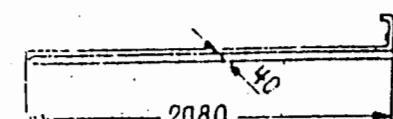
1 Γέφυρα έλέγχου στροφαλαφόρων δξόνων διαμέτρου 620 ή 650 ή 680 χιλιοστῶν. Πρέπει νά χρησιμοποιείται μὲ φίλερ.

942.16



1 Έργαλείον μετρήσεων κυλίνδρων, πρέπει νά χρησιμοποιείται μὲ έωστερικόν μικρόμετρον.

942.21



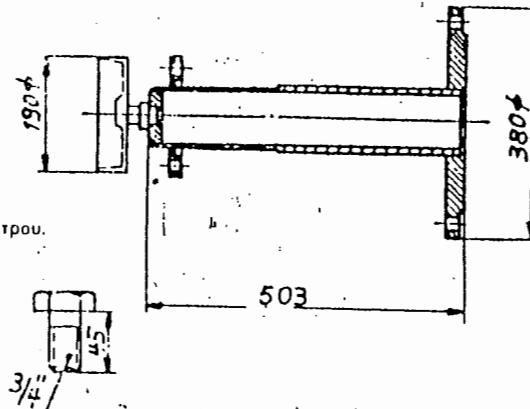
1 Μετρητής τύπου XENI (HANNI) μεγάλων πέσεων, 0-100 ότημασφαιρών μετά θήκης.

942.26

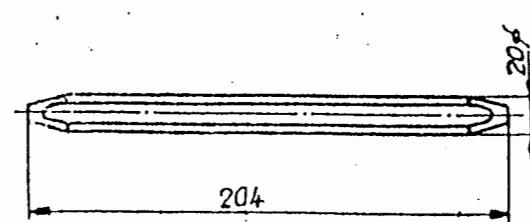


ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

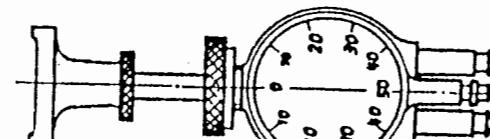
ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ



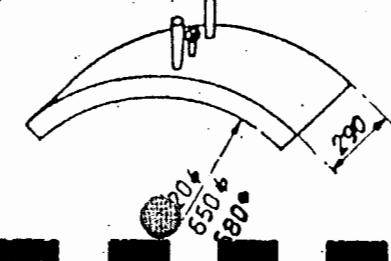
1 Μηχανισμός κινήσεως στρεψιομέτρου.
942.31



1 Ρύθμισης έλεγχου δίζονικής μετατοπίσεως
του στροφαλοφόρου δίζονος.
942.44



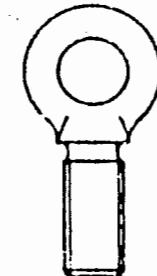
1 Ορολογιακόν μικρόμετρον γιό την δρί-
ζοντιώσιν του στροφαλοφόρου δίζονο.
942.45



1 Τομεύς λειόνσεως (κυκλική πλάξι έφαρμο-
γῆς) στροφάλων, διά στροφαλοφόρους δί-
ζονος διομέτρου 620 ή 650 ή 680 χλ.
942.46

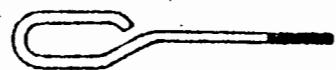
ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER

ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ



- 8 Μόνες 1/2''x60x16
- 12 Μόνες 6/8''x50x22
- 12 Μόνες 3/4''x50x22
- 8 Μόνες 7/8''x70x30
- 12 Μόνες 1''x70x30
- 8 Μόνες 1 1/8''x70x40
- 4 Μόνες 1 1/4''x90x40
- 8 Μόνες 1 1/2''x90x60
- 8 Μόνες 2''x110x65
- 4 Μόνες 2 1/2''x150x65
- 2 Μόνες 3''x170x80

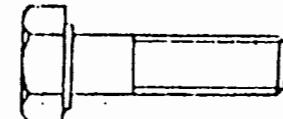
Κοχλιοί με λαβήν
2 τών 3x0,5x150
2 τών 8x150
943.12
943.13



8 Κοχλιοί 6/8''x100, διά τό κάλυμμα του
ώστικου τριβέως, διά περιβλήμα άσφαλτι-
κής βαλβίδος, διά τόν τροχόν άλυσου τού
ουνδύταμου άναστροφῆς.

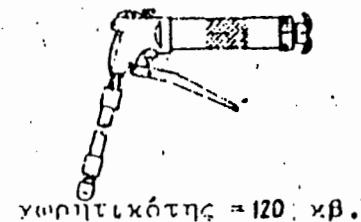
4 Κοχλια 3/4x70 διά τό κάλυμμα τού
άτερμονας κοχλίου ταύ κρίκου.

4 Κοχλιαi 1''x120 διά τόν αφόνδυλον.

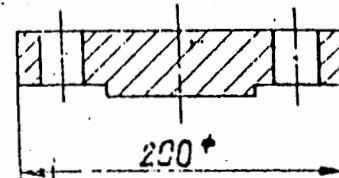


ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

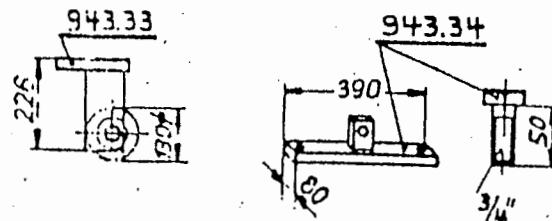
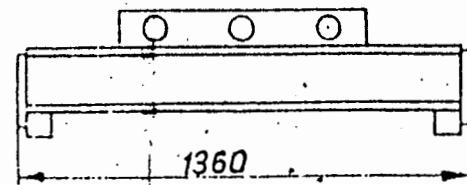
- 2 Γρασαδόραι ύψηλής πίεσης τύπου πιστολού (WANNER ART 346, άριθ. 2).
1 Γρασαδόρας τύπου πιστολού διά ενοφοίρους τριβέτες.
1 Πιατόλι θειούχου Μολυβδίνου.
1 Μεταλλική εύκαμπτος σωλήν διά μαστούς λιπάνσεως.



- 1 Τυφλή φλάντζα 40x200 χιλ. με προεξοχήν διά δύο μονόδωσιν της γραμμής άρεσ έκκινσεως ένδος κυλίνδρου, τού όπου τό έμβολον έξηρμδασθη καί ή μηχανή θά συνεχίσει νά έργαζεται άνευ αύτού.



- 1 Υποστήριγμα άνυψωσης τού στραφαλοφόρου δύονος, κατά τήν έξαγωγήν τού κελύφους τών τριβέων.



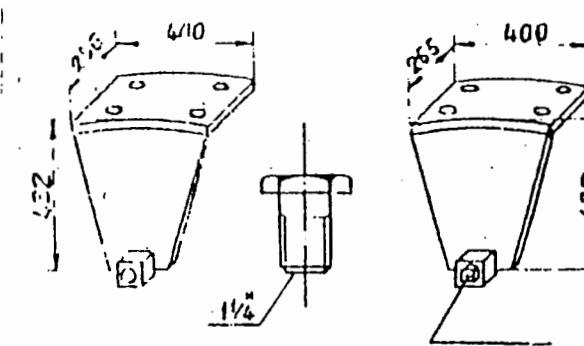
- Εξάρμοσις τών τριβέων τού στραφαλοφόρου δύονος.
1 Συσκευή έξαρμόσεως με τροχαλίαν 130 χιλ.
1 Δοκάς (μπόρα) μήκους 390 χιλ. με 2 κοχλίας 3/4".
4 Καρδιλαί 1 1/4" διά έξαρμσαιν τών καλυμμάτων τών τριβέων.



ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

- 943.51: 1 Συσκευή περιστροφής τών πλινθών τού ώστικου τριβέα με 4-1 1/4" χωνευτούς κοχλίες.

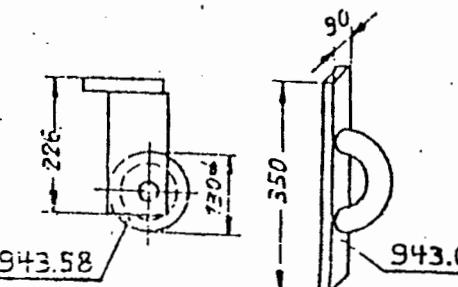
- 943.54: 1 Συσκευή περιστροφής τών κελύφων τών έδρανων τού ώστικου τριβέα με 4-1/4" χωνευτούς κοχλίες.



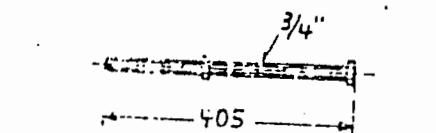
- 943.57: Οδηγοί έξαρμοσης.

- 943.58: 1 Συσκευή έξαρμοσης με τροχαλία 130 χιλ.

- 943.61: 1 Δοκάς (μπόρα) ύποστηριξης.



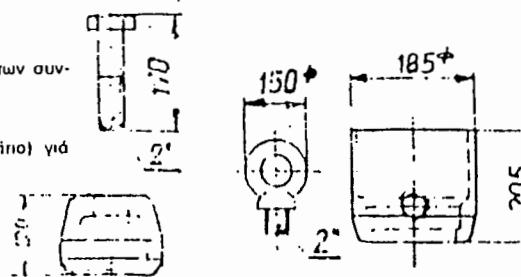
- 943.62: 1 Συσκευή έντασης γιά τά έλαττρια τών βαλβίδων τών θυρών τής βάσης στή πλευρά τής έξιγωγής, ή όποια περιλαμβάνει 2 κοχλίας 3/4" x 405 χιλιοστά.



- 943.63: Προφυλακτήρας σπειρωμάτων συνδετών με κοχλίες 2".

- 4 Για κάθε μηχανή.

- 943.66: 2 Κοχλίες με πόρπη (μάρπο) γιά άναρτηση.



ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

943.72 Εξαρτήματα μεταφοράς χιτωνίων κυλίνδρων ή κυλίνδρων μετά χιτωνίων, για την δρομοσιόν ή έξαρμοσιν τών χιτωνίων τών κυλίνδρων, διά τήν μεταφοράν στροβιλοπιληρωτών, μετά τών κλειδών όσοφγίζεως τών πυρμάτων τών κυλίνδρων.

943.73 1 Δοκός άναρτησης μήκους 1650 χιλ.

943.74 2' Έγκαρσια τεμάχια μήκους 480 χιλ.

943.75 1' Έγκαρσια δοκός μήκους 1090 χιλ.

943.76 4 Βραχίονες (γωνιές). 470 χιλ.

943.77 2' Οδηγά έλασματα μήκους 470 χιλ.

943.78 2' Ελάσματα ύποστηριξεως μήκους

943.79 2' Πατικοί κοχλιαί 2''
2 Κοχλιαιμετά πόρπις (μόπες)
1 1/2 x 90 x 60.

943.80 4 Κοχλιαι ύποστηριξεως 2 3/4''
μετά 4 περικοχλιών.

943.81 2 Σωλήνωτά κλειδιά 130 χιλιοστών.

943.88 2 Προσθήκαι 120x55x120.

943.83 2 Σωλήνωτά κλειδιά 95 χιλιοστών.

943.84 2 Σωλήνωτά κλειδιά 130 χιλιοστών

943.85 2 Βραχίονες προεκτάσεως κλειδιών.

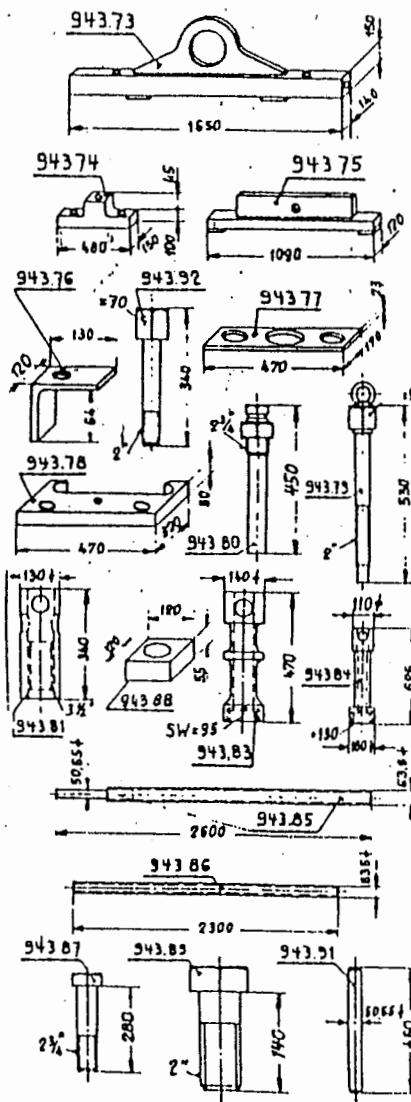
943.86 2 Σωλήνες δίνευ ραφῆς 63.5x6 μήκους 2300 χιλιοστών.

943.87 2 Κοχλιαι 2 3/4x280.

943.89 2 Κοχλιαι 2 x140 B,

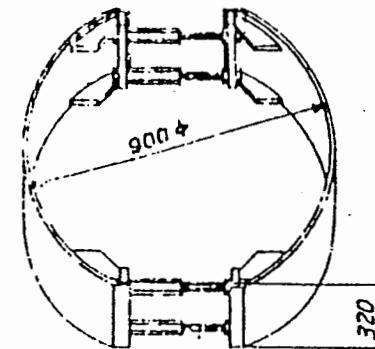
943.91 1 Πείρος μήκους 450 χιλιοστών.

943.92 4 Κοχλιαι 2'' μήκους 340 χιλιοστών

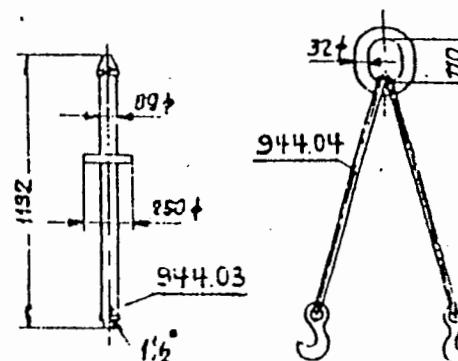


ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

944.02 1 Συσκευή απεγανοποίησης τών θυρίδων έξαγωγής.

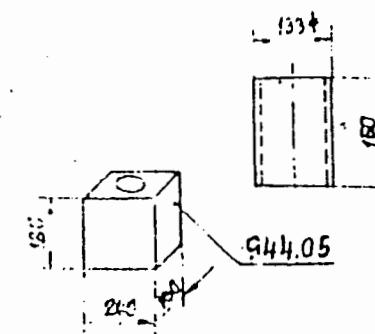


944.03 1 Συσκευή ένανθεσεως του πώματος του κυλίνδρου, μετά την έξαρμοσιν, με 4 ακέλη στηρίξεως μήκους 1182 χιλ.



944.04 1 Συσκευή άναρτησεως πώματος κυλίνδρου.

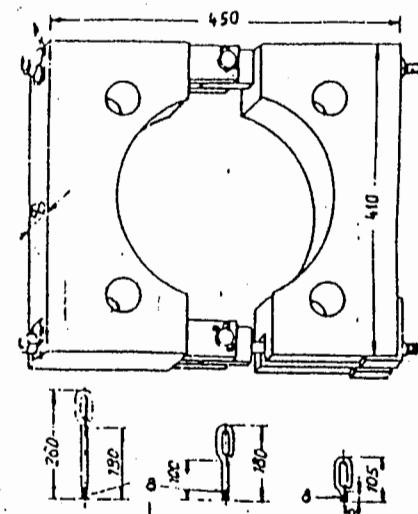
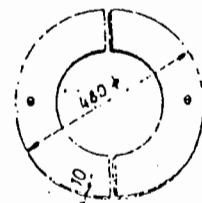
944.05 Σωλήνας 133 = 4 = 160 και βάθον (μηπλάκ) για έξαγωγή χιτωνίου. (1 δι' έκστον κύλινδρον)
Νά χρησιμοποιείται διαν μεταφέρεται ή άνατρέπεται τόσο σώμα του κυλίνδρου μετά τού χιτωνίου.



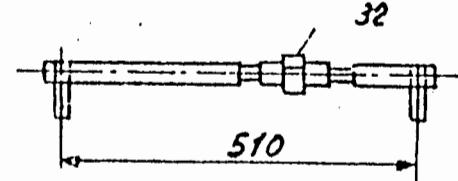
ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

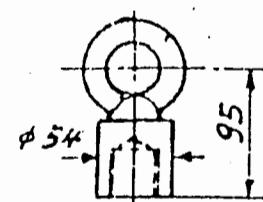
944.11 1 Συσκευή δριμούσης και έξαριδός αποτυπωθίστων.



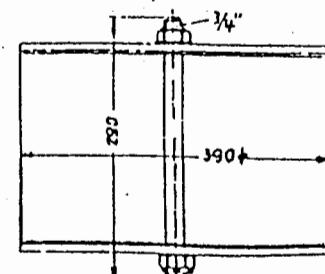
2 Συσκευές ζντασης για τά περιβλήματα των βαλβίδων έξαγωγής.



2 Κοχλιαί με πόρον (γουβωτές μάρτες) 1 1/4 " G διά την τοποθέτησιν των δύοντας των βαλβίδων έξαγωγής.



944.12 1 Κάλυμα στεγανωποίησης αποτυπωθίστων. Χρησιμοποιείται όταν έχει έξαρθεί τό ξυμβόλον ή κατά τόν καθαρισμόν των κυλίδρων.

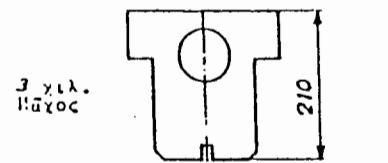


ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER

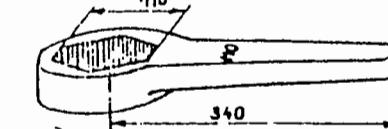
ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

1. Μετρητής για την ρύθμιση των βαλβίδων έξαγωγής.

944.21

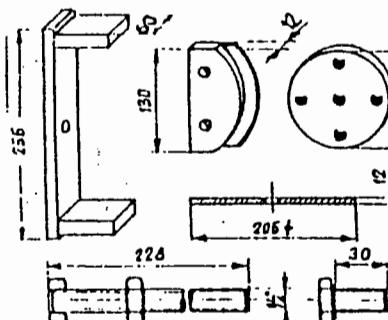


1 Ισχυρόν κλειδί 110 χιλ. (βαρυκλείδι) διά τους κοχλίας συμμητέσεως της βαλβίδος έξαγωγής.



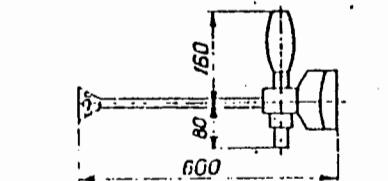
1 Εργαλείον για την τοποθέτηση και έξαγωγή δακτυλίων, στεγανότητος τύπου SIMMER της βαλβίδος έξαγωγής.

944.23



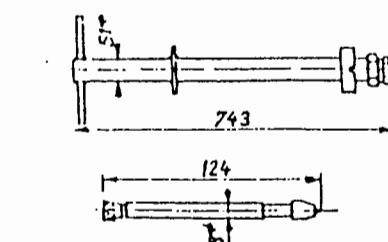
1 Εξαδιπτωτική άντλια διά την έκκενωσιν, υδατος ψύξεως, εις τό κεντρικόν τρήμα τού πώματος τού χυλίνδρου.

944.28



1 Γουβωτό κλειδί με λαβίδα διά την έδραν της βαλβίδος πετρελαίου μέ κωνικόν προφύσιον.

944.34



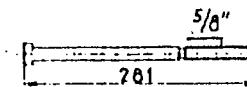
2 Λαβοί μετά χαιλιμβίνου σύρματος διά τόν καθαρισμόν των διπών τού άκροφυσιού τού έχημιτηρος.

ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

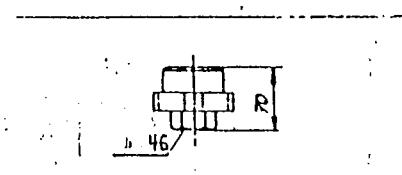
2 Κοχλίαι άνυψωστεως διά τήν βαλβίδο έκκινησεως.

944.43



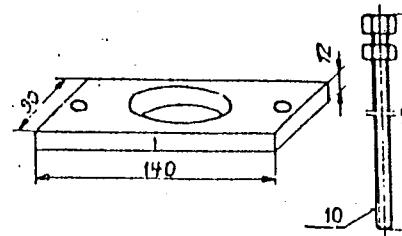
1 Κλειδί διά τήν έδραν τής βαλβίδος έκκινησεως

944.44



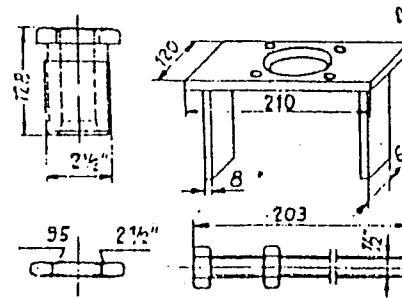
1 Συσκευή έντάσεως έλασηριων διά βαλβίδας έκκινησεως.

944.45



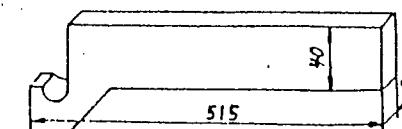
1 Συσκευή έξαγωγής του έμβόλου και χτιώνου τής βαλβίδος έκκινησεως.

944.46



1 Χειρομοχλός διά τήν εισαγωγήν τής βαλβίδος έκκινησεως.

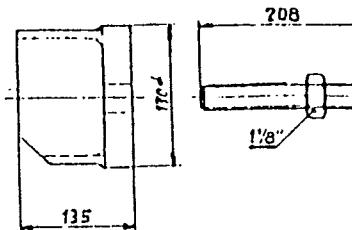
944.47



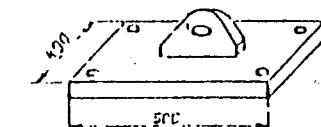
ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER

ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

1 Έξολκεύς τῶν κοχλίων τῶν συνδέσμων.
944.64



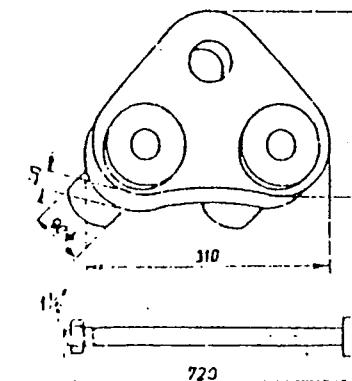
1 Συσκευή άνορτήσεως τοῦ διωστήρος.
944.71



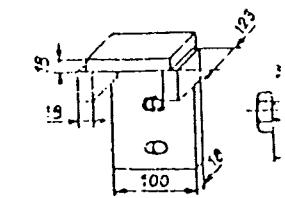
1 Κρίκος (κλειδί), συγκρατήσεως τοῦ κάτω μέρους τοῦ διωστήρος.

2 Κοχλίαι 1 1/2".

944.72 / 944.73



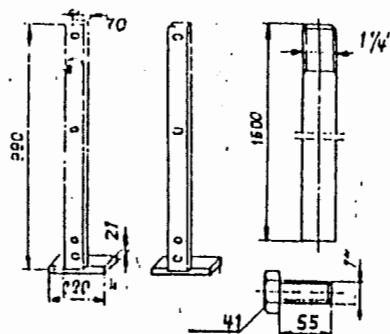
4 Εργολεία συγκρατήσεως τῶν κοχλίων τοῦ διωστήρος.
944.76



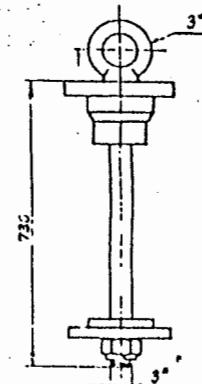
ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

1 Πλευρική δοκός διά τό κάτω μέρος τῆς κεφαλῆς τοῦ διωστήρος.
944.77



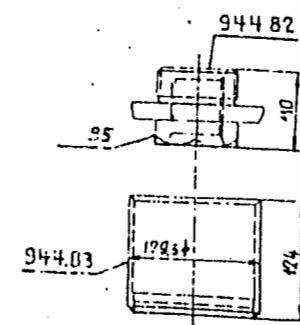
1 Τεμάχιον άναρτήσεως καὶ συμπληρώσεως τοῦ σταυροῦ, μή πόρην (μᾶκα) 1-3' διά συγκράτησιν τοῦ σταυροῦ μετά ἢ δινευ· τοῦ διωστήρος κρεμμωένου ἐξ αὐτοῦ. Ἐπίσης ὡς τεμάχιον συμπληρώσεως ἀνευ τῆς πόρης, δταν ἡ λειτουργία πρόκειται νὰ ἔξακολουθήσει ἀνευ τοῦ ὄντιστοίχου ἑιβόλου.
944.81



1 Κοχλίας άναρτήσεως τοῦ βάκτρου μετά πόρης (μᾶκας) 2 1/2" χρηματοποιούμενος διά τὴν ἀνάρτησιν ούτοῦ, μετά ἢ δινευ τοῦ ἑιβόλου. Ἐπίσης χρηματοποιεῖται διά τὴν ἀνάρτησιν τοῦ σταυροῦ κατά τὴν ἔξαρμισιν του.

1 Προφυλακτικὸν κάλυμα τοῦ βάκτρου κατά τὴν εἰσαγωγὴν του ἐντὸς τοῦ σταυροῦ, συγκρατουμένου ἀπό τὸν κοχλίαν ἀναρτήσεως.

944.82

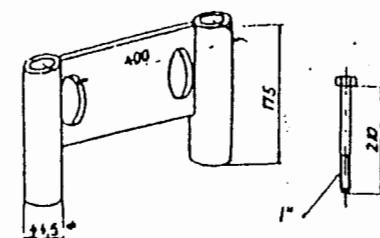


ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER

ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

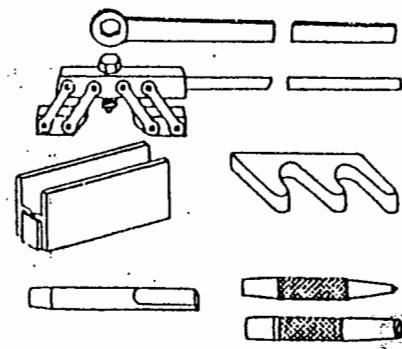
1 Συσκευὴ ἀναρτήσεως τῶν ἐνδιαμέρουν τροχῶν μεταδόσεως τῆς κινήσεως εἰς τὸν κνυδακοφόρον δύνανα μετά 2 κοχλίων 1'x210.

945.43



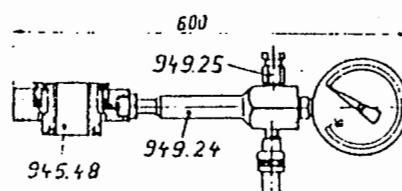
Ἐργαλεία ἀριθδεως καὶ ἔξαρμιδεως τῆς ἀλύσου τῶν 2'
1 σειρά.

945.46



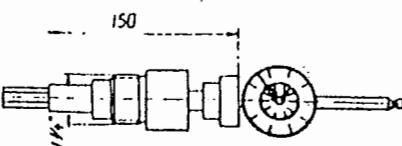
1 Ὑδρουλικὴ συσκευὴ ἐντάσεως (τεντώματος) ἀλύσου

945.48



1 Ὁργανὸν διά τὴν μέτρησιν τῆς διαδρομῆς ἑιβόλου βιθίσεως.

945.51



ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

1' Εξολκεύς έδρων βαλβίδων.
945.53

1' Εξολκεύς ένδισμέσων τεμαχίων έδρων
βαλβίδων άναρροφήσεως.
945.54

3' Ενδιάμεσο τεμάχια διό την έλάττωσην παροχής της άντλισης καυσίμου.

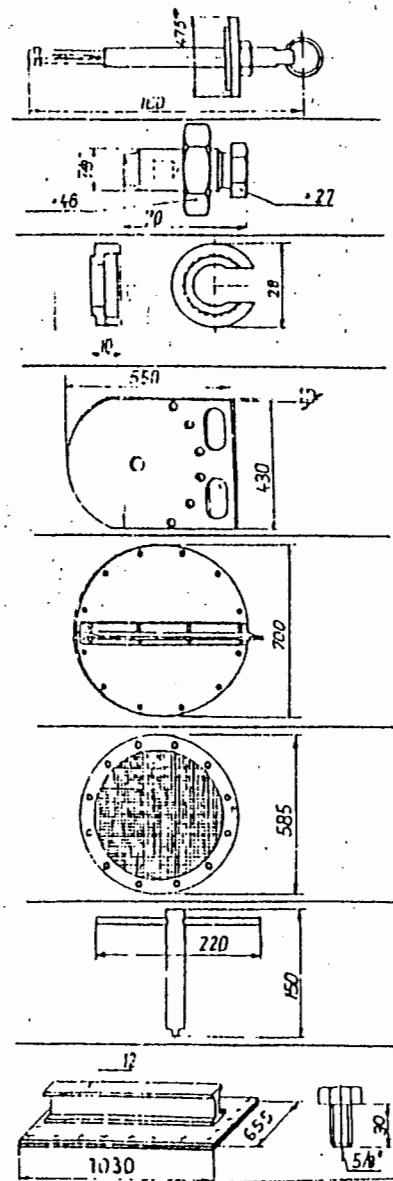
1 Πλάξ διπομονώσεως στροβιλοπληρωτού
Μόνον διά μικρανάς 9-12RD 76.
945.60

Κάλυμμα διπομονώσεως ένδιαμέσου χωρί-
σματος συλλέκτου δέρος πληρώσεως.
945.61

1 Προστατευτικό δίκτυωτόν άνα στροβιλο-
πληρωτήν, διά την ελαγγώγην δέρος ήν
περιπτώσει βλάβης του στροβιλοπληρω-
τού.

1 Κλειδί γιά ταύς κοχλίες των βαλβίδων
μή έπιστροφής.
945.65

2 Καλύμμιστα γιά τά άνολγιατα του δέρο-
ψυκτήρα αιόν συλλέκτη.
945.66

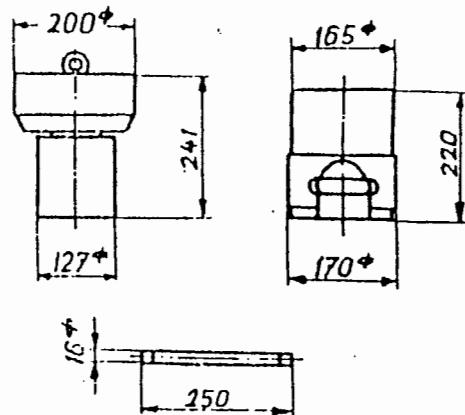


ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER

ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

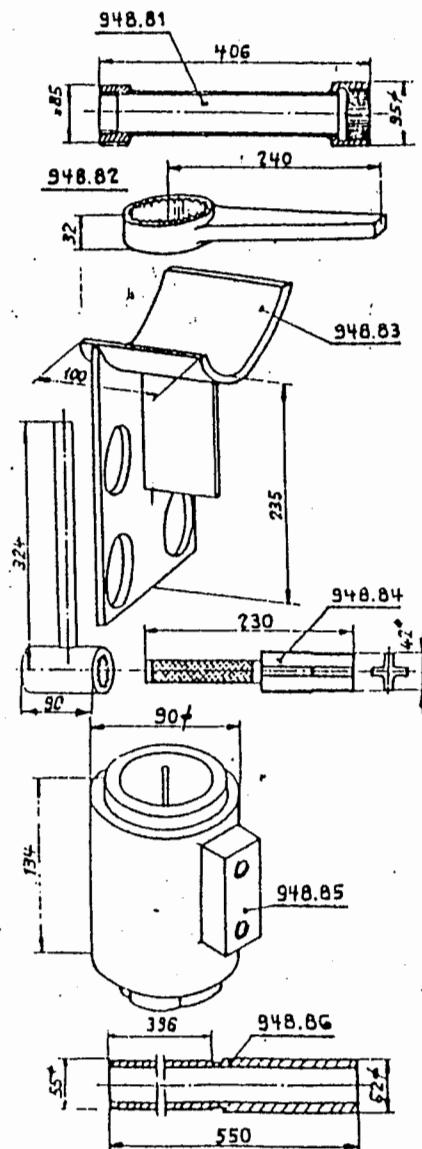
1 Συσκευή σύσφιγξης των κοχλιών των άν-
τιθέρων (μόδιον έναν έχουν προβλεψει
άντιθερα (κιθάρες) στά στρόφαλα).

948.27



ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

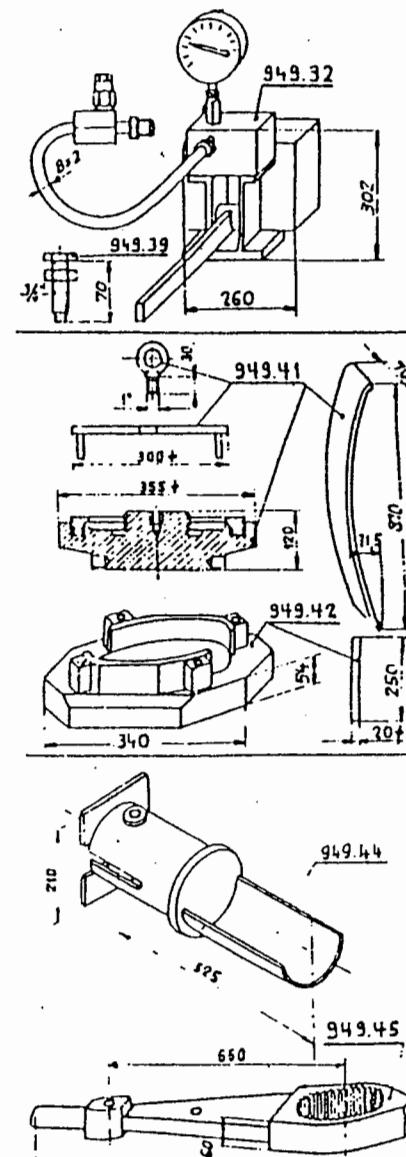
- 1 Σωληνωτό κλειδί γιά τηλεσκοπικούς άγωγούς.
 1 Ιοχυρόν κλειδί (θαριοκλειδί) γιά τηλεσκοπικούς άγωγούς.
 1 Ολισθαίνων δόημός γιά την εύθυγράμμιση τηλεσκοπικών σωλήνων.
 Οδηγός εύθυγράμμισης τηλεσκοπικών σωλήνων.
 1 Συσκευή έξαγωγής έμβολων.
 1 Τεμάχιον σωλήνος, γιά δοκιμή των δακτυλίων στεγανότητος των στυπιοθλιπτών ψύξεως έμβολων.



1 Κλειδί 36x324
948.80

ΠΙΝΑΚΑΣ ΕΡΓΑΛΕΙΩΝ

- 949.32 1 Χειραντλία γιά καύσιμα.
 949.33 2 Σωλήνες 8x2
 949.39 1 Έξωλκεύς έδρων χειραντλίας.



- 949.41 Υδραυλική συσκευή συσφίγξεως περικοχλίων βάκτρων.

949.42 1 Πλάξ ύποστήριξης 320 χιλ. μήκους. Χρησιμοποιείται μετ' άντλιας και εύκαμπτως σωλήνων (949.13 έως 949.23).

- 949.43 1 Συσκευή μηχανικής αύσφιγξης τοῦ περικοχλίου τοῦ βάκτρου τῆς βοσθείας ένός κλειδιοῦ.

949.44 1 Υποστήριγμα.

949.45 1 Κλειδί. Χρησιμοποιείται με άντλιαν κοι έναν γρυλλόν ως 949.12

11.12.4 Γράφοντας ένα report

Σήμερα ύπάρχει μία άπαρατη και αύξανόμενη άνάγκη γιά τους Μηχανικούς στό νά γράφουν άναφορές (Reports) πρός τούς διευθυντές τους, καθώς και στό νά γράφουν τεχνικά γράμματα πρός διάφορους έξωτερικούς δραγνισμούς. Στό πλοϊο πολλές φορές χρειάζεται ο Α' Μηχανικός νά γράψει ένα report πρός τό Κύριο Γραφείο τής έταιρείος, γιά διάφορες καταστάσεις που παρουσιάσθηκαν κατά ένα δριούμενο ταξίδι.

Γεγονός είναι ότι δέν ύπάρχει κάποιο μοντέλο στό δημοιο θά μποροῦσε νά βασισθεί κανείς γιά νά γράψει ένα report. Τό μόνο που θά μπορούσαμε νά παραθέσουμε έδω έκτος ένας παραδείγματος στήν άγγλική και έλληνική, είναι ότι αύτός που γράψει ένα report θά πρέπει νά έχει ύπ' όψιν του τά έχη:

1. Τί συνέβει... πότε;
2. Τι έτανε ή αιτία... άποτελέσματα;
3. Πώς έτανε ή κατάσταση πρίν γίνει αύτό;
4. Κάποιο άλλο προσθετικό στοιχείο.

Specimen Answer

M V Easter Glory
c/o Foster Johns (Managers) Ltd.
"Ocean view"

Brisbane
Queensland
Australia

10th November 1982

Chief Engineer Superintendent
The Moss Line Ltd.
Star House
Leadenhall St.
LONDON, W 25MK

11.12.4a Engine Room Fire, 5th November, 1982 at sea

Dear Sir,

Further to my cable of the 5th November, I wish to confirm that the above vessel was stopped from 15.00 hours to 23.00 hours on that date, because of an Engine Room Fire which required evacuation of this space for about five hours.

Due to an overflow when filling a settling tank, oil escaped on to the hot engine exhaust manifold causing a serious fire. The general fire alarm was sounded and the bridge informed but within two minutes the engine room was untenable and I ordered immediate evacuation.

At 15.07 hours all Engine Room Staff were accounted for, the engine room was sealed off and inert smothering gas injected. At 18.00 hours an attempt was made to re-enter the Engine Room via the tunnel but without success. At 20.00 hours the

Engine Room was entered and small fires still burning were put out with Portable extinguishers. No serious permanent damage was noted but the space was severely blackened. The machinery was prepared for sea and, before getting under way, all lagging was stripped from the manifolds.

The cause was established as a faulty tank indicating float and over flow gooseneck whose out flow was directed near the manifold. It is suggested that a mercury type level and alarm switch be fitted as a replacement and that the gooseneck be replaced by an over flow pipe (with sight glass) to an over flow tank. I ask for approval to put this work in hand immediately. In the meantime special care is being exercised in tank filling.

I would like to record the excellent behaviour of the engine room staff during the whole incident and the efficient communication between Deck and Engine Departments.

Yours faithfully
W.J. Hall (Chief - Engineer)

Φωτιά στό Μηχανοστάσιο τής 5ης Νοεμβρίου 1982, κατά τό πλοϊν.

Άγαπητέ Κύριε,

άνάλογα μέ τό τηλεγράφημά μου τής 5ης Νοεμβρίου, θά ήθελα νά έπιβεβαιώσω ότι τό πιό πάνω πλοϊο διέκοψε τόν πλοϊν του άπό τής 15.00 μέχρι τής 23.00 ίδιας ημέρας, διότι ποραυσιάστηκε φωτιά στό μηχανοστάσιο και έτανε άπαραίτητο θ χώρος αύτός νά έκκενωθεί γιά πέντε ώρες περίπου.

Κατά τήν διάρκεια πληρώσεως μιᾶς δεξαμενής σημειώθηκε ύπερχείλιση και λάδι έξεψυγε πρός τόν άγωγό έξαγωγής τής μηχανής, προκαλώντας φωτιά. Τό σήμα κινδύνου λειτουργησε και ή γέφυρα πληροφορήθηκε άλλα δημας σέ διάστημα δύο λεπτών τό μηχανοστάσιο έτανε άδυντο νά έλεγχθεί και διέταξα έκκενωση.

Στής 15.07 άλλα τό προσωπικό τού μηχανοστάσιου μετρήθηκε, τό μηχανονοτάπιο άπομονώθηκε και άφρος διασκορπίσθηκε. Στής 18.00 μλα προσπάθεια έγινε νά εισέλθουμε στό μηχανοστάσιο άπό τό tunnel άλλα άπέτυχε.

Στής 20.00 εισήλθομε στό Μηχανοστάσιο και μικρές έστιες φωτιάς που άκόμα άνάβανε ορθήστηκαν μέ πυροσβεστήρες. Δέν σημειώθηκε κάποιο σοβαρή μόνιμη βλάβη άλλα θ χώρος είχε μαυρίσει.

Η μηχανή έτοιμόσθηκε γιά έπαναλειτουργία, και πρίν ξεκινήσουμε, άλλα τά έμποδια καθαρίστηκαν άπό τούς άγωγούς.

Η αιτία που προκάλεσε τό γεγονός έτανε ή λανθασμένη ένδειξη τής δεξαμενής και τό διτ ο σωλήνας ύπερχειλίσης έτανε τοποθετημένος κοντά στόν άγωγό. Προτείνεται νά τοποθετηθεί ένας μετρητής ένδειξης τύπου υδραργύρου και ένας διακόπης αλαρμ και θ σωλήνας νά άντικατασταθεί μέ μια σωλήνα ύπερχειλίσης μέ γυαλι παρακολούθησης στή δεξαμενή ύπερχειλίσης.

Στό μεταξύ είδοκή προσοχή δίδεται τώρα στό γέμισμα τής δεξαμενής. Θα ήθελα νά άναφέρω τήν έξαιρετή σημειωρίφορά τού προσωπικού τού Μηχανοστάσιου κατά τήν διάρκεια τού γεγονότος και τήν ικανοποιητική έπικοινωνία μεταξύ τών τριμμάτων τού deck και τής μηχανής.

Μετά τηνής
W.J. Hall (Α' Μηχανικός)

11.12.4.1 B Example Fault to the Turbocharger

Dear Sir

During our travell of 15th November 1982 I examined a high temperature at the exhaust gases at about 08.00 hours of the same day. Mean while at the same time it came into account also a high vibration at the turbocharger which was accompanied with noise.

Immediately I examined the following:

Lubrication on the bearings of turbocharger, which was founded not normal.
Exhaust temperature: Was founded 535°C . Ανδ νομαλ σεωπε αριθντ ισ MIN 500°C MAX 525°C .

After this examination and because vibration and noise was going to be always higher, I ordered the interruption of operation of the turbocharger. At 10.00 hours we isolated the turbine space and we were leading the gases through the blower in order to protect the rotor and turbine from an overheating.

I should mention also that because I did not see any leakage at the cooling water I did not interrupt the line. After at 11.00 hours we started to dismantle the turbocharger and we saw the follows:

- a. Filters were uncleaned
- b. The oil was unchanged even if they had pass two hours of operation.
- c. The spaces of cooling water they were founded with a lot of corrosion parts.
- d. We found a blade broken. And I thing that was the cause of vibration as the unbalance of the turbocharger.

At 12.30 hours we had clean the spaces of cooling water as also the filters, we cutted also the antidiometric blade of the broken one, in order to reduce vibration.

At 14.00 turbocharger had reffited again and we made the fallowing checks:

- a. If we can listen any noise or if exist still vibration. But we didn't find something serious.
- b. We checked all the exhaust pipes for some leakages.
- c. We checked temperature of cooling water, which was founded as follows:

Innert Temperature 60°C

Exhaust Temperature 10°C

Also after of 100 hours of operation we changed the oil.

At 17.00 it mentioned on Bridge end of the fault. The engine was coming again at nominal amounts of operation with the turbocharger.

I should mention also the perfect and responsible work of engine staff in order the turbocharger to be reworking again.

Sincerely yours
The First Engineer

ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER

11.12.4.1 B Παράδειγμα Βλάβη στό Turbocharge

'Αγαπητοί Κύριοι,

Κατά τόν πλοῦ τής 15ης Νοεμβρίου 1982 και ώρα 08.00 παρατηρήθηκε κάποια ύψηλή θερμοκρασία στήν έσαγωγή τών καυσαερίων. Συγχρόνως δέ έγιναν άντιληπτές αύξανόμενες δονήσεις στό Turbocharge, οι οποίες συναδέοντο άπό δλα και πιό λαχυρούς κτύπους. Αμέσως έγινε ζλεγχος στά έξης: Λίπανσις τριβών τού Turbocharge. Δέν έτανε κανονική. Θερμοκρασία καυσαερίων: Κανονικές τιμές MIN. 500°C MAX. 525°C . Έμεις διαπιστώσαμε θερμοκρασία 535°C .

Μετά άπό αύτό τόν σύντομο ζλεγχος και έπειδή ο κραδασμοφ και οι θόρυβοι συνεχίζοντο όποιασδήποτε νά διακόψουμε τήν λειτουργία τού Turbocharge στής 15 Νοεμβρίου 1982 και ώρα 10.00. Αύτό έγινε όφαυ άσφαλσαμε τόν στροφέα άπό τήν πλευρά τού φυσητήρος. Απομονώσαμε τόν χώρα τής τουρπίνας δόδηγνωτας τά άερια διά μέσου τού φυσητήρος γιά νά πραφυλάξουμε τόν στροφέα και τήν τουρπίνα άπό κάποια ύπερθερμανση.

'Εφ' δέν παρατηρήθηκε διαρροή νερού ψύξης δέν άπομονώσαμε τήν γραμμή. Εν συνεχεία στής 11.00 όρχισε ή έξαρμοση τού Turbocharge κατά τήν όποια διαπιστώθηκαν τά έξης:

- a. Τά φίλτρα άκαθάριστα.
- β. Τό έλαια δέν είχε άνανεωθεί δν και έχανε περάσει 1000 ώρες λειτουργίας.
- γ. Οι χώροι τού νερού ψύξης βρεθήκαν μὲ άρκετά κατάλοιπα.
- δ. Βρέθηκε σπασμένο ξαν πτερύγιο. Σέ αύτό δέ θεφελετο και άρυθμια καθώς και οι θόρυβοι κατά τήν λειτουργία τού Turbocharge.

Στής 12.30 έχαμε καθαρίσει τούς χώρους ψύξης καθώς και τά φίλτρα. Κόψαμε τό έκ διαμέτρου άντιθετο πτερύγιο τής τουρπίνας, άπό τό ήδη σπασμένο γ.νά έλατωσουμε τούς κραδασμούς και τούς θορύβους. Άλλαξαμε δέ και τό έλαιο λίπανσις. Πρέπει δέ νά σημειωθεί δ σχολοστικός καθαρισμός πού έγινε στά πτερύγια και στούς διάφορους χώρους τού Turbocharge.

Στής 14.00 τό Turbocharge είχε έπαναποθετηθεί και έγιναν οι έξης ζλεγχοι:

- α. Αν άκούγεται κάποιος κτύπος και δν υπάρχει κραδασμός άκομη. Τίποτα τό άξιο-σημείωτα δέν παρατηρήθηκε.

β. Ζλεγχος τών σωληνώσεων τών καυσαερίων γιά τυχόν διαρροές.

γ. Θερμακρασία υδατος ψύξης. Βρέθηκε σέ κανονικά δρια λειτουργίας θερμοκρασία εσαγωγής 60°C
θερμοκρασία έσαγωγής 10°C

Μετά δέ άπό τίς 100 πρώτες ώρες λειτουργίας άλλαξαμε πρόληπτικά τά έλαιο.

Στής 17.00 άναφέρθηκε στή Γέφυρα πέρας έργασιών και άποκατάσταση τής βλάβης. Ή μηχανή δέ έπανείλθε στά κανονικά δρια λειτουργίας κατόπιν τής έπανασύνδεσης μέ τό TURBOCHARGER.

Θά πρέπει νά αναφερθούν έπισης οι βασικές παραλήψεις τού προκατόχου μιου, γιά τόν μή καθαρισμό φίλτρων, τήν μή άλλαγή έλαιου και τήν παρουσία κραδασμών.

Καθώς έπισης ή τέλεια ύπευθυνότητα τού προσωπικού τού Μηχανοστάσιου γιά τήν γρήγορη άποκατάσταση τής βλάβης, λόγω τής σοβιορότητάς της γιά τήν άσφαλεια τού πλοίου

1.12.4.2 Ε. Piston over heating

Dear Sir,

During ship engine manouevres at 17th February 1983 at 09.00 hours we suffered an overheating piston of No 3 cylinder. Because the temperature was increasing I did as fallous:

- a. I stopped the fuel consumption in the above cylinder.
- b. I continue to consume fuel with the hand lever.
- c. After a quickly checking I decide to dismantle the piston. So I was waiting till the piston and cylinder become cold and at 11.00 hours of the same day I started to dismantle the piston.

At 13.00 I had put out the piston and I checked the cylinder and cylinder liner and they didn't have any serious damage except of some surface lines at top right side of cylinder. Mean while we were cleaning the combustion spaces we checked the piston and was founded, that two top piston rings were broken, as also the grooves of the rests were not in good condition and I think all of them they caused the overheating of the piston.

Because the overheating of the piston was recognized soon the damage on the surface piston was not serious.

After that we fitted new piston rings and we took the following clearances:

Axial clearances: 0.25-0.30mm

Radial clearances: 0.15-0.35mm

At 15.00 hours I had fitted again the piston with the new piston rings. I should mention also that at the next days travell I increase the consumption of the lubrication oil because of the new fitted piston rings.

Sincerely yours
The First Engineer

1.12.4.2 Γ. Παράδειγμα

Θέρμανση έμβολου

Λαγωνητέ κύριε,

Την 17 Φεβρουαρίου 1983 ώρα 09.00 πραγματοποιώντας κινήσεις της μηχανής για πρόσδεση τού πλοίου, παροτρήθηκε μία αύξηση της θερμοκρασίας στό έμβολο Νο3 κυλίνδρου. Έπειδή ή θερμοκρασία συνέχισε νά ανέρχεται έντρηγρασσού αώς έξης:

Απομόνωσα τήν παροχή καυσίμου στόν άντιστοιχο κύλινδρο.

Αύξησα δέ τήν παροχή λίπανσης μέ τόν χειροκίνητο μοχλό.

Κατόπιν μιᾶς γρήγορης έξετασης άποφασίσθηκε ή ξέρμοιση τού έμβολου, όφου μέχρι τό έμβολο καὶ δ κύλινδρος κρυώσουν. Στής 11.00 τής ίδιας μέρας άρχισε

προμηδονή τού έμβολου.

Τής 13.00 είχε γίνει ή ξέρμοιση τού έμβολου καὶ άρχισα νά έξετάζω τόν κύλινδρο με τό χτιώνιο τό δύοια εύτυχως δέν παρουσιάζανε σοβαρά προβλήματα παρά μόνο πηγίνες έλαφρες γραμμώσεις στόν δών δεξιού πλευρά τού κυλίνδρου. Έν συνεχεία οι διαθηριομήν τών χώρων καύσεως καθώς καὶ ή έξετοση τού έμβολου.

Την έξετοση βρέθηκαν δύο δινιά έλατηρια απασμένα καθώς καὶ οι αύλακωσεις που πολοίν δέν είταν σέ καλή κατάσταση, σύτως ώστε δια αύτά έχανε σάν αποτέ-

λεμα τήν υπερθέρμανση τού έμβολου. Έπειδή ή υπερθέρμανση έγινε άμεσως άντιληπτή τό έμβολο δέν είχε κάποια σοβαρή βλάβη. Μόνο οι γραμμώσεις πού άναφέρθηκαν καὶ οι όποιες έγιναν λόγω τής θραύσης τών έλατηριών. Κατόπιν τούτου τοποθετήθηκαν νέα έλατηρια καὶ μετρήσαμε τής άκολουθες έλευθερίες:

Άξονικές έλευθερίες 0.25-0.30mm

Άκτινικές έλευθερίες 0.15-0.35mm

Στής 15.00 είχα τοποθετήσει τό έμβολο μέ τά νέα έλατηρια.

Πρέπει νά άναφέρω έπισης δτι κατά τόν άπόλου τής έπομένης αύξησα τήν παροχή έλπαν λίπανσης στόν άντιστοιχο κύλινδρο λόγω τής έφαρμογῆς τών νέων έλατηρίων.

Μὲ φιλικούς χαιρετισμούς

Ο Α' Μηχανικός

11.12.4.3

D Reduction of the revolutions with the same load

Dear Sir,

According with my cable of 15th March 1983, I mention also the following. At 7th March 1983 and 13.00 hours the engine revolutions were reduced even the load was constact. After a carefull checking of the possible causes as the fuel filters, of a damage at the exhaust parts, the damage was founded at a leakage of injection system. After that we dismantled the injectors which they had also carbon around the injection holes. Meanwhile the examination of them, we fitte new injectors which they had a pressure at the needle of 6000 PSI, also we were measuring the clearances between the main shaft of the injector and the needle. As we know that clearance it changes with special nuts.

At 18.30 hours the damage was repaired and the engine was coming again at norminal operation. And the old injectors they are kept, after cleaning of them, for future operation.

Sincerely yours
The First Engineer

11.12.4.3 Δ Παράδειγμα

Έλαττωση τών στροφών τής μηχανής μὲ τό αύτό φορτίο

Άγαπητέ κύριε,

Σχετικά μὲ τό τηλεγράφημά μου τής 15ης Μαρτίου 1983, οάς άναφέρω υμηπληρωματικά τά έξης: Τήη 7η Μαρτίου 1983 κοί ώρα 13.00 ή μηχανή παρουσιάσει έλαττωση στροφών ένων διατηροῦσε τό αύτό φορτίο. Μετά τόν σχετικά προσεκτικό έλεγχο καὶ άφου έχετασθηκαν δλες οι πιθανές οιτίες πού θά προκαλούσαν τήη πιό πάνω βλάβη, δημη στά φίλτρα τού πετρελαιού γιά κάποιο φραγμό. Βλάβη στής βαλβίδες έξαγωγῆς, φραγμός στής θυρίδες έξαγωγῆς καὶ σάρωσης ή βλάβη έντοπισθηκε σέ διαρροή τών έγχυτήρων καθώς καὶ σέ φραγμό τών όπων τών προστομίων.

Κατόπιν τούτου έξαρισθησαν τούς φραγμούς καὶ τοποθετήσαμε νέους άμιοισμούς οι δημοι έίχαν ρυθμισθει σέ πιεση πελλινής 6000 PSI, έπισης έγινε ρύθμιση τών έλευθε-

ριών μεταξύ του κύριου δξονα του ψεκαστήρος και της βελόνης. Όπως ξέρουμε αύτη ή έλευθερία μεταβάλλεται με ειδικά περιοχή.

Στις 18.30 ή βλάβη είχε άποκατασταθεί και ή μηχανή έπανείλθε στά κανανικά όρια λειτουργία της. Οι δέ παλαιοί ψεκαστήρες, άφού έκαθαρίσθησαν από τις διάφορες έπικαθήσεις πού έχουν, τα προστόμια τους φυλλάσσονται για μελλοντική χρησιμοποίηση πάλι.

Μέ φιλικούς χαιρετισμούς
“Ο Α” Μηχανικός

11.12.4.4 Παράδειγμα κατανάλωσης

Υπολογισμοί

Η κατανάλωση σε μία DIESEL μηχανή έκφραζεται πάντοτε σε γραμμάρια άνά ίππο και ώρα. Θεωρητική ή κατανάλωση μεταβάλλεται άναλογα τών μεταβολών τών στροφών, της ταχύτητας, της ίπποδύναμης και της άκτινας ένέργειας ως έξης:

Σχέση μεταξύ ταχύτητας V και στροφών n

Η ταχύτης είναι άναλογη τών στροφών.

$$V_1 = n_1$$

$$\frac{V}{n} = C$$

Σχέση μεταξύ ίπποδύναμης N και κατανάλωσης C.

Η ίπποδύναμης είναι άναλογης της κατανάλωσης.

$$N_1 = C_1$$

$$\frac{N}{C} = n$$

Σχέση μεταξύ ίπποδύναμης N και στροφών n.

Η ίπποδύναμης είναι άναλογη πρός τόν κύβο τών στροφών.

$$N_1 = \frac{n^{13}}{n^3}$$

$$\frac{N}{n} = \frac{n^{10}}{n^3}$$

Σχέση μεταξύ ίπποδύναμης N και ταχύτητας V.

Η ίπποδύναμης είναι άναλογης πρός τόν κύβο της ταχύτητας.

$$N_1 = V_1^3$$

$$\frac{N}{V} = \frac{V^3}{V^3}$$

Σχέση μεταξύ κατανάλωσης C και ταχύτητας V.

Η κατανάλωση είναι άναλογη του κύβου της ταχύτητας.

$$C_1 = V_1^3$$

$$\frac{C}{V} = \frac{V^3}{V^3}$$

Σχέση μεταξύ κατανάλωσης C και στροφών n.

Η κατανάλωση είναι άναλογη πρός τόν κύβο τών στροφών.

$$\frac{C_1}{C} = \frac{n^{13}}{n^3}$$

Σχέση μεταξύ άκτινας ένέργειας D και ταχύτητας V.

(Για σταθερή ποαότητα καυσίμου)

$$\frac{D_1}{D} = \frac{V_2}{V_1^2}$$

11.12.4.5 Παράδειγμα

Πλοϊο έχει ταχύτητα 14m/lι σε 120 στροφές με κατανάλωση 500 kg/h. Μέσα στη δεξαμενή του υπάρχουν 92 ταν πετρέλαιο. Αν ύπολοίσονται άκρα 3030 μίλια γιά νές φθάσει στό προαστισμό του, νά βρεθεί ή ταχύτητα με τήν όποια θά πρέπει νά ταξιδέψει και δ' άριθμός στροφών.

Αν τό πλοϊο συνεχίσει με τήν σύτη ταχύτητα θά δισνύσει:

$$92.000$$

$$\frac{92.000}{500} = 184 \text{ ώρες. Δηλαδή } 184 \times 14 = 1576 \text{ μίλια.}$$

$$\text{Σύμφωνα με τή σχέση } \frac{D_1}{D} = \frac{V_1^2}{V_2^2} \quad \frac{2576 \times 14^2}{3030}$$

$$\frac{V_1}{V_1} = \frac{n_1}{n} = \frac{12.91}{14}$$

Αρα τό πετρέλαιο έπαρκε δταν τό πλοϊο συνεχίσει τό ταξίδι του με 12.91 κόμιβοι δηλαδή 110.6 στροφές.

Σάν συμπέρασμα δέ έχουμε

α. Σε μία μηχανή ή κατανάλωση άνα 1HP/lι αύξάνει σε μειωμένες στροφές λόγη της άτελούς καύσης και της αύξησης τών άπωλειών θερμότητος.

β. Σε μία μηχανή ή κατανάλωση άνα BHP/h αύξάνει λόγω της πτώσης τού μηχαν κού βαθμού άπόδωσης σε μειωμένες στροφές.

11.13 ΛΕΞΙΔΟΓΙΟ ΕΙΔΙΚΩΝ ΟΡΩΝ

Ahead Selecting Pilot air valve = έπιβοηθητική άεροβιαθλίδα.
 By pass Chocks = Κρουνοί παράκαμψης.
 Check valve = Ανεπιστροφή βαλβίδα
 Control valve = Βαλβίδα έλέγχου
 Control cam = Κώδικας έλέγχου
 Drain chock = Κρουνός έξυδάτωσης
 Direction safeguard valve = Βαλβίδα προστασίας τής κατεύθυνσης
 Direction of rotation transmitter = Μεταδότης κατεύθυνσεως περιστροφής.
 Electr. conn. = Ηλεκτρικές συνδέσεις
 Emergency stop cylinder = Κύλινδρος κράτησης σε κατάσταση άναγκης.
 Fuel oil system = Σύστημα καυσίμου
 Fuel linkage = Σύνδεση καυσίμου
 Fuel valve = Βαλβίδα καυσίμου
 Fuel rack control speed = Ρυθμιστικό έλατήριο όδοντωτού κανόνος του καυσίμου.
 Fuel interlock cylinder = Κύλινδρος ένδοσφαλίσεως καυσίμου.
 Flow control valve = Βαλβίδα έλέγχου ροής.
 Fuel rack position indicator transmitter = Μεταδότης ένδειξης καυσίμου.
 Governor = Ρυθμιστής
 Handgrip lifting cylinder = Κύλινδρος άνυψωσης (ύδρουσλικός)
 High pressure air = Αέρας υψηλής πίεσης
 Interlock valve = Βαλβίδα ένδοσφαλίσης
 Interlock cam = Κνώδικας ένδοσφαλίσης
 Overspeed safety cut-out system = Σύστημα άσφαλισης σταματήματος τής ύπερ-τάχυνσης.
 Overspeed trip = Καστάνια ύπερτάχυνσης
 Low pressure air = Αέρας χαμηλής πίεσης
 Maneouvering stand = Βάρθρο χειρισμοῦ
 Minimum fuel limit screw = Κοχλίας έλαχιστου δρίσου καυσίμου.
 Mainshut off handle = Χειρολαβή κυρίας βαλβίδας κράτησης
 Maximum bridge speed control knob = Κομβίο έλέγχου ταχύτητος γέφυρας
 Pressure gauge = Μανόμετρο πίεσης
 Pilot air valve = Έπιβοηθητική άεροβιαθλίδα
 Programming motor = Κινητήρας προγραμματισμοῦ
 Pressure reducing valve = Βαλβίδα μείωσης τής πίεσης
 Pneumatic cabinet = Έρμαριο πεπιεσμένου άέρος
 Reversing system = Σύστημα άναστροφής
 Remote control = Έλεγχος έξι αποστάσεως
 Reversing valve = Βαλβίδα άναστροφής
 Reversing lever = Μοχλός άναστροφής
 Reversing servomotor = Έξυπηρετικός κινητήρας άναστροφής
 Rev. min. transmitter for remote indication = Μεταδότης ατροφών άνα λεπτό για όντεινη έξι αποστάσεως.
 Rangeability = Ικανότης τής άκτινος ένέργειας
 Speed setting = Θίση ταχύτητας
 Starting = Έκκινηση
 Safety interlock system = Σύστημα άνασφαλίσεως
 Speed setting screw = Κοχλίας ρύθμισης ταχύτητος
 Stop linkage = Σύνδεση κράτησης

ΜΗΧΑΝΕΣ SULZER

Starting air distributor = Διανομέας άέρος έκκινησης
 Starting air distributor cam = Κνώδακας κίνησης διανομέως άέρος έκκινησης.
 Starting lever = Μοχλός έκκινησης
 Starting air pilot valve = έπιβοηθητική βαλβίδα άέρος έκκινησης
 Safety cut-out device = Ασφαλιστικός μηχανισμός διακοπής
 Shutdown servomotor = Διακόπτης έξυπηρετικού κινητήρας.
 Speed setting cam = Κνώδακας ρυθμιστού ταχύτητας
 Starting speed control valve = Ρυθμιστική βαλβίδα ταχύτητας
 Solenoid valve = Συληνοειδής βαλβίδα
 Slow-down cylinder = Κύλινδρος έπιβράδυνσης
 Starting cut-out solenoid = Ηλεκτρομαγνητική βαλβίδα έπιβράδυνσης.

ΠΙΝΑΚΑΣ ΠΕΡΙΕΧΟΜΕΝΩΝ

	Σελίδα
ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΠΡΩΤΟ. — ΙΣΤΟΡΙΚΗ ΑΝΑΔΡΟΜΗ — ΓΕΝΙΚΑ	1
ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΔΕΥΤΕΡΟ.	
ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΤΗΣ ΜΗΧΑΝΗΣ RND-RND...M	
2.1 Περιγραφή της μηχανής	3
2.2 Λειτουργία της μηχανής — 'Οδηγίες λειτουργίας	4
ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΤΡΙΤΟ. — ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ	5
3.1.1 Καύσιμα τῶν M.E.K.	5
3.1.2 Συνήθης τρόπος διϋλίσεως «Purifier»	6
3.1.3 Συνήθης τρόπος διϋλίσεως «Clarifier»	6
3.1.4 Διαχωριστήρες μεγάλου - ειδικοῦ βάρους τύπου Alcap	6
3.1.5 'Επεξηγήσεις τῶν εικόνων	7
3.1.6 Πίνακας 1	8
3.2.1 Προδιαγραφές έλαιου λιπάνσεως	9
3.2.2 'Επεξεργασία έλαιου	9
3.2.3 'Αλλαγή λιπαντικοῦ	9
3.2.4 Πίνακας 2	10
3.2.4 'Επεξηγήσεις Πίνακα 2	12
3.2.5 Χημική συντήρηση τοῦ νεροῦ ψύξεως	12
3.2.6 Καθαρισμός συστήματος νεροῦ ψύξεως	13
3.2.7 Χημική συντήρηση τοῦ νεροῦ ψύξεως έμβδων	13
3.2.8 Χημική συντήρηση νεροῦ ψύξεως βαλβίδων πετρελαίου καὶ κυλίνδρων	13
3.2.8.1 Λίπανση τοῦ συστήματος ψύξεως έμβδων	14
3.2.8.2 Πίνακας χρησιμοποιούμενων καταλυτῶν γιά τὸ σύστημα ψύξεως έμβδων	15
ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΤΕΤΑΡΤΟ	
4.1 Σύστημα ψύξεως νεροῦ χιτωνίων γιά τὸν τύπο RND	15
4.1.2 Μέτρα γιά τὴν βελτίωση τοῦ έξαερισμοῦ τοῦ τύπου RND	16
4.1.3 'Ελεγχος τῆς πίεσης τοῦ συστήματος ψύξεως τῶν χιτωνίων	16
4.1.4 Διάταξη ἐγκαταστάσεων τῶν RND	16
4.1.4.1 Διάταξη γεννήτριας γλυκοῦ νεροῦ	16
4.1.4.2 'Επεξηγήσεις στὰ Σχήματα 1/4.1.4.-4.1.4α	17
4.1.4.3 'Επεξηγήσεις τοῦ Σχήματος 1/4.1.4.1	21
4.1.5 Πίνακας 4	23
4.2.1 'Οδηγίες γιά τὴν πρόληψη ρυπάνσεως καὶ φωτιᾶς στούς ἀεροθάλασσους ασρώσεως	24
4.2.2 Αἰτίες προκλήσεως ἀτελοῦς καύσης	24
4.2.3 Αἰτίες προκλήσεως ἐκρήξεων τῶν παράγωγων τῆς καύσεως	24
4.2.3.1 Αἰτίες προκλήσεως πυρκαγιῶν	24
4.2.3.2 Μέτρα ἀντιμετώπισης τῆς πυρκαγιᾶς	26
4.2.4 'Οδηγίες γιά τὴν ἀποφυγὴ ἐκρήξεων στὸν στροφαλαζόλαμο	26

ΠΕΡΙΕΧΟΜΕΝΑ

ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΠΕΜΠΤΟ		
ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΕΞΑΡΤΗΜΑΤΩΝ ΤΗΣ RND-RND...M		
5.1	Στροφαλοφίδρος δίξονας	27
5.2	'Επεξηγήσεις τοῦ Σχήματος I/5.1	27
5.3	Τριβείς στροφάλου	27
5.3.1	'Επεξηγήσεις τοῦ σχήματος I/5.3	29
5.3.1.2	Προτεινόμενα τεστ	30
5.3.2	'Ωστικός τριβέας	30
5.3.2.1	'Επεξηγήσεις τοῦ σχήματος I/5.3.2	31
5.4	Μηχάνημα στρέψεως κρίκος	32
5.4.1	'Επεξηγήσεις Σχημάτων I/5.4 καὶ 5.4.α	33
5.4.2	Διωστήρας καὶ τριβείς διωστήρα	34
5.4.3	'Επεξηγήσεις Σχήματος I/5.4.2	34
5.4.4	'Επιθεώρηση δύνα τριβέως	34
5.4.5	Ζύγωμα	34
5.4.6	'Επεξηγήσεις Σχήματος I/5.4.5	36
5.4.7	Αίπανση ζυγώματος	36
5.4.8	'Επεξηγήσεις Σχήματος I/5.4.7	37
5.5	Χιτώνια κυλίνδρων	38
5.5.1	Χιτώνια κυλίνδρων	39
5.5.2	'Επεξηγήσεις Σχημάτων I/5.5.5α - 5.5b - 5.5c - 5.5d - 5.5e - 5.5g	39
5.5.3	Λειτουργία με νέο χιτώνιο	47
5.5.4	Διάδρομοι λιπόνασεως	48
5.5.4	'Επεξηγήσεις τῶν Σχημάτων I/5.5.4 - 5.5.4α - 5.5.4b	48
5.6	Πιύμιστα κυλίνδρων	51
5.6.1	'Επεξηγήσεις τῶν Σχημάτων I/5.6.1 - 5.6.1α	52
5.6.1.2	'Επεξηγήσεις τῶν Σχημάτων I/5.7 - 5.7α	54
5.7	'Έγχυση πετρελαίου	55
5.7.1	'Έγχυση με έμιφύσηση δέρα	55
5.7.2	Μηχανική έγχυση	55
5.8	Γωνία έγχυσης	55
5.9	Ψεκαστήρες πετρελαίου	55
5.9.1	'Εξάρμοση καὶ έπιθεώρηση ψεκαστήρων	55
5.10	Βαλβίδες έναρξεως	56
5.10.1	Λειτουργία	56
5.10.2	'Αναιγμα	56
5.10.3	Κλείσιμο	59
5.11	Βαλβίδα άσφαλειας	59
5.11.1	Δειναμιοδεικτικός κρούνος	59
5.11.1.2	'Επεξηγήσεις Σχήματος I/5.10	60
5.11.1.3	'Επεξηγήσεις Σχήματος I/5.11.	61
5.11.1.4	'Επεξηγήσεις σχήματος I/5.11α	63
5.12	'Εμβολα	63
5.12.1	Συμπεριφορά έμβολου κατά τὴν λειτουργία του	64
5.13	Περιγραφή	65

ΠΕΡΙΕΧΟΜΕΝΑ

5.13.1	'Επεξηγήσεις Σχήματος I/5.12.1	66
5.13	'Εξάρμοσης καὶ δρμοσης έμβολου	67
5.15	Σύστημα ψύξης έμβολου	67
5.15.1	'Επεξηγήσεις τῶν Σχημάτων I/5.15.1 - 15.1α - 15.1b - 15.1c 15.1d - 15.1e - 15.1g	75
5.18	'Ελαστήρια έμβολου	76
5.16.1	'Οδηγίες έφαρμογῆς έλαστηρίων	76
5.16.2	Διάτοξη τοῦ συστήματος λίπανσης κυλίνδρου	76
5.17	Συσσωρευτής — 'Αρχές λειτουργίας	77
5.18	'Αντλια λίπανσης κυλίνδρου	78
5.18.1	'Επεξηγήσεις τοῦ Σχήματος I/5.18	79
5.19.1	'Οδηγίες μέτρησης καὶ ύπολογισμοῦ κατανάλωσης έλασου λίπανσης	80
5.19.2	Θεωρητικός ύπολογισμός τῆς ειδικῆς κατανάλωσης έλασου λίπανσης τοῦ Σχήματος I/5.19.2	80
ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΕΚΤΟ. — ΑΥΤΟΜΑΤΙΣΜΟΙ		
6.1	Αύτοματισμοί μηχανῆς RND-RND...M	86
6.1.1	Στοιχεία έλέγχου τῆς μηχανῆς	86
6.2	Βοηθητικά τημήματα τοῦ συστήματος έλέγχου	86
6.2.1	Λειτουργία τοῦ αύτόματου έλέγχου	86
6.2.2	'Ελεγχος έναρξης	86
6.3	Αύτόματες βαλβίδες έμπλασκῆς δέρος έναρξης	87
6.3.1	Συγχρονισμός έναρξης	87
6.4	Βαλβίδες έμπλασκῆς καυσίμου	87
6.4.1	'Αναστροφή	87
6.4.2	Κράτηση τῆς μηχανῆς	88
6.5	Μηχανισμός μείωσης τῆς πίεσης	88
6.6	'Ελεγχος αύτοματων	88
6.6.1	Γενική προετοιμασία	94
6.6.2	'Ελεγχος ομοτήματος δάναστροφής	94
6.6.3	'Ελεγχος τοῦ ρυθμιστή ταχύτητας	95
6.6.4	'Ελεγχος ομοτήματος έναρξης	95
6.6.5	'Ελεγχος τῆς υποδεισιολογίας τοῦ ρυθμιστοῦ τοῦ καυσίμου	95
6.6.6	'Ελεγχος μηχανισμῶν δάναστρεις	96
6.6.7	'Ελεγχος πίεσης δέρος σάρωσης	97
6.6.8	'Ελεγχος τοῦ δέρος γιά κατάσταση ὀνόγκης (Emergency)	97
6.7	Λειτουργία σὲ κατάσταση ὀνάγκης	97
6.7.1	Προετοιμασία γιά λειτουργία σὲ κατάσταση ὀνάγκης	98
6.7.1.2	'Έναρξη λειτουργίας σὲ κατάσταση ὀνάγκης	98
6.7.1.3	'Αναστροφή κατά τὴν λειτουργία σὲ κατάσταση ὀνάγκης	101
6.8	Μονάδα μείωσης τῆς πίεσης	101
6.8.1	'Επεξηγήσεις τοῦ Σχήματος I/6.5a	101
6.8.1.2	'Επεξηγήσεις τοῦ Σχήματος I/6.5	101
6.8.1.3	'Επεξηγήσεις Εἰκ. 1 — Εἰκ. 15	102 - 112
6.9	Κίνηση έκκεντροφόρου δίξονα	112
6.9.1	'Επεξηγήσεις τῶν Σχημάτων I/6.9 - 6.9a	115

6.9.2	Βαλβίδα έλεγχου άέρος ζναρξης	115
6.9.2.1	Έπειρηγήσεις τοῦ Σχήματος I/6.9.2	117
6.10	Έξυπηρετικός κινητήρας — διακοπῆς	117
6.10.1	Έλεγχος λειτουργίας τοῦ έξυπηρετικού κινητήρα διακοπῆς	119
6.10.2	Έπειρηγήσεις τοῦ Σχήματος I/6.10	119
6.11	Ηλεκτρικός μηχανισμός διακοπῆς	120
6.11.1	Test λειτουργίας γιά τούς διακόπτες πίεσης	120
6.12	Ρυθμιστής Woodward - RGA 58	120
6.13	Αύτόμοτος μηχανισμός διακοπῆς ύπερτάχυνσης	124
6.13.1	Έπειρηγήσεις τοῦ Σχήματος I/6.13	124
ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΕΒΔΟΜΟ		
7.1	Λειτουργία καὶ ρύθμιση ἀντλιῶν καυσίμου	124
7.2	Έλάττωση τοῦ καυσίμου σὲ δρισμένει ἀντλίες	125
7.2.1	Έπειρηγήσεις τοῦ Σχήματος I/7.1	132
7.2.1.2	Έπειρηγήσεις τοῦ Σχήματος I/7.1	132
7.2.1.3	Έπειρηγήσεις τοῦ Σχήματος I/7.2.1.3	132
7.3	Συλλέκτης δέρος σάρωσης	132
7.3.1	Αποστρόγγιξη	133
7.4	Στροβιλοπληρωτές — Turbochargers	134
7.4.1	Άπαναι	134
7.5	Λειτουργία μὲ τά νέο Turbocharger	135
7.5.1	Πρόγραμμα συντήρησης καὶ έλεγχου	135
7.5.2	Έλεγχόμενα τημήματα	135
7.5.3	Αποσύνδεση καὶ σύνδεση τημηίατων / ατροφέας	136
7.5.4	Στεγανοποιητικά πορεμβύσματα	136
7.5.5	Πτερύγια τῆς τουρμπίνας	136
7.6	Συντήρηση	136
7.7	Βλάβες	137
7.8	Προστατευτικά μέρα μὲ βλάβη στό Turbocharger	138
7.9	Βοηθητικός φυσητήρας	145
7.9.1	Έπειρηγήσεις τῶν Σχημάτων I/7.9 - 7.9a	145
7.10	Ψυγεία άέρος — Air Coolers	147
7.10.1	Έπειρηγήσεις τοῦ Σχήματος I/7.10	148
ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΟΓΔΟΟ. — ΣΥΣΤΗΜΑ ΣΩΛΗΝΩΣΕΩΝ		
8.1	Άγωγός έξαγωγῆς	148
8.1.1	Έπειρηγήσεις τῶν Σχημάτων I/8.1 - 8.1a	151
8.2	Συστήματα ύδατος ψύξεως	151
8.2.1	Ψύξη κυλίνδρων	151
8.2.2	Σύστημα ψύξεως έμβολων	152
8.2.3	Συστήματα ψύξεως έγχυτήρων	152
8.2.3.1	Έπειρηγήσεις τοῦ Σχήματος I/8.2	152
8.3	Σύστημα άέρος ἐκκίνησης	152
8.3.1	Έπειρηγήσεις τοῦ Σχήματος I/8.3	152
8.4	Υπολογισμός τῆς ποσότητας κατάθλιψης τῆς ἀντλίας	155

30		
8.4.1	Σύστημα ψύξεως περιχιτωνίου χώρου	1ε
8.4.1.2	Αντίσταση τοῦ κυκλώματος	1ε
8.4.2	Πίεση στήν εισαγωγή τῆς μηχανῆς	1ε
8.5	Σύστημα ψύξεως έμβολων	1ε
8.5.1	Αντίσταση κυκλώματος	1ε
8.6	Σύστημα ψύξεως βαλβίδων καυσίμου	1ε
8.6.1	Αντίσταση κυκλώματος	1ε
8.6.1.2	Σύστημα πίεσης στήν εισαγωγή τῆς μηχανῆς	1ε
8.7	Σύστημα ψύξεως θαλασσινοῦ νεροῦ	1ε
8.7.1	Αντίσταση κυκλώματος Σχ. I/8.7.1	1ε
8.7.1.2	Έπειρηγήσεις Σχ. I/8.7.1	1ε
ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΕΝΝΑΤΟ		
9.1	Γενικές οδηγίες κατά τήν λειτουργία τῆς μηχανῆς	1ε
9.2	Προετοιμασία τῆς μηχανῆς πρίν τήν ἐκκίνηση	1ε
9.3	Φροντίδες κατά τήν διόρκεια λειτουργίας τῆς μηχανῆς	1ε
9.4	Απαιτούμενες έργασίες μετά τό τέλος τῶν κινήσεων	1ε
9.5	Έργασίες συντήρησης τῆς μηχανῆς	1ε
9.5.1	Λειτουργία μὲ χαμηλό φορτίο	1ε
9.6	Οδηγίες γιά τοποθέτηση τῆς μηχανῆς χωρίς λειτουργία γιά μεγάλο χρονικό διάστημα	1ε
9.6.1	Οδηγίες γιά τήν κράτηση ἐνός κυλινδρού μὲ βλάβη	1ε
9.6.2	Λειτουργία μὲ βλάβη στό ψυγείο άέρος	1ε
9.6.3	Οδηγίες γιά λειτουργία μὲ βλάβη στό Turbocharger	1ε
9.7	Πιθανά προβλήματα κατά τήν λειτουργία τῆς μηχανῆς	1ε
9.7.1	Η μηχανή στρέφει μὲ άέρα ἀλλά δὲν λαμβάνει κιύσιμα	1ε
9.7.2	Δέν έχουμε καθόλου ή έχουμε δύσκολη ἀνάφλεξη κατά τήν ζναρξη	1ε
9.7.3	Η μηχανή δὲν μπορεῖ νά κρατήσει	1ε
9.7.4	Η ταχύτητά τῆς μηχανῆς πέφτει	1ε
9.7.5	Θρύβος σὲ κάποιο κύλινδρο	1ε
9.7.6	Η μηχανή δὲν λειτουργεῖ κανονικά ή διακόπτει τήν λειτουργία τῆς ξαφνικά	1ε
9.7.7	Η μηχανή κρατεῖ ἀπό μόνη της	1ε
9.7.8	Διακύμιαση στή πίεση τοῦ νεροῦ ψύξεως τῶν κυλίνδρων	1ε
9.7.9	Τό έμβολο θερμαίνεται	1ε
ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΔΕΚΑΤΟ		
Ο ΤΥΠΟΣ RTA - SUPER LONG STROKE - DIESEL SULZER		
10.1	Μερικές θεωρητικές παρατηρήσεις	1
10.1.2	Torsionali - Vibrationi περιστροφικές ταλαντώσεις	1
10.2	Τολαντώσεις τοῦ σκάφους	1
10.3	Κατακόρυφα ζεύγη	1
10.4	Διαστάσεις	1
10.4.1	Engine and bridge control	1
10.4.2	Τό σύστημα έλεγχου γέφυρας SBC - 7.1	1
10.5	Προειδοποιητικό σύστημα φθορᾶς έλλατηρίων έμβολων τύπου SIPWA	1

10.5.1	Τό έλλαστριο έμβόλου SIPWA	192
10.5.2	‘Ο Ανιχνευτής SIPWA	192
10.6	Περιγραφή τῆς μηχανῆς	195
10.7	Λειτουργία κάτω) από μή κανονικές καταστάσεις	195
10.7.1	‘Επεξηγήσεις Σχ. I/10.7	198
10.8	Λειτουργία μὲν μια βαλβίδα έξαγωγῆς έκτος λειτουργίας	200
10.8.1	Τό έμβολο πρέπει νά άφαιρεθεί ένω διωστήρας καὶ τό ζύγιον παραμένουν έντος τῆς μηχανῆς	200
10.8.2	‘Επεξηγήσεις Σχ. I/10.8.1	200
10.8.3	Βαλβίδα έξαγωγῆς	202
10.8.4	Λειτουργία	202
10.8.5	‘Ανοιγμα	202
10.8.6	Κλείσιμο	202
10.8.6.1	‘Επεξηγήσεις Σχ. I/10.8.3 - 10.8.3a	203
10.9	Βαλβίδα δέρας ζναρξης	206
10.9.1	Λειτουργία	206
10.9.2	Κλείσιμο	206
10.9.3	‘Επεξηγήσεις Σχ. I/10.9	206
10.10	Χιτώνια κυλινδρου	206
10.10.1	‘Επεξηγήσεις Σχ. I/10.10	206
10.11	Στυποθλήτης βάκτρου	209
10.11.1	‘Επεξηγήσεις Σχ. I/10.11	209
10.11.2	‘Ενχυτήρας καυσίμου καὶ βαλβίδα κυκλοφορίας καυσίμου	209
10.11.3	Λειτουργία Βαλβίδας	209
10.11.4	‘Επεξηγήσεις Σχ. I/10.11.3	209
10.12	Έμβολο	211
10.12.1	‘Επεξηγήσεις Σχ. I/10.12	214
10.12.2	Ψύξη έμβολου	214
10.12.3	‘Επεξηγήσεις Σχ. I/10.12.2	214
10.13	Σύστημα σωληνώσεων τῆς RTA	214
10.13.1	‘Επεξηγήσεις Σχ. I/10.13	217
10.13.2	Σύστημα έλαιου λίπανσης	217
10.13.2.1	‘Επεξηγήσεις Σχ. I/10.13.2	217
10.13.3	Σύστημα διαροῶν	224
10.13.3.1	‘Επεξηγήσεις Σχ. I/10.13.3	224
10.13.4	Σύστημα καυσίμου	224
10.13.4.1	‘Επεξηγήσεις Σχ. I/10.13.4	225
10.13.5	Σύστημα άρεος ζναρξης	225
10.13.5.1	‘Επεξηγήσεις Σχ. I/10.13.5	225
10.13.5.2	Σύμβολα γιά τό διάγραμμα σωληνώσεων	231 - 234
10.13.6	Φίλτρο· έλαιου λίπανσης	235
10.13.7	‘Επεξηγήσεις συμβόλων γιά τό σύστημα τῶν σωληνώσεων	235
10.14	Βάση τῆς μηχανῆς γιά τήν RTA	235
10.15	Γενικά	235
10.15.1	Εύθυγράμμιση τῆς βάσης στό πλοιο	236
10.15.2	Γενικά συμπεράσματα	236

10.15.3	‘Ελεγχος κάμψης στροφαλόφορου	236
10.15.4	Μέγιστο έπιτρεπόμενο Deflection	237
10.15.4.1	Χαρακτηριστικά τῶν RTA μηχανῶν	237
10.16	Γεννήτριες — Σύστημα PTO	241
10.17	Γενική συνδεσμολογία μὲν τό PTO	242
	ΚΕΦΑΛΑΙΟ ΕΝΔΕΚΑΤΟ. — ΑΥΤΟΜΑΤΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΟΙΩΝ	
11.1	‘Οργανα — Διάφορα συστήματα	250
11.2	Βασική διάταξη τῶν έγκαταστάσεων	250
11.3	Είδη συστημάτων	250
11.4	Τηλεμετάδωση	251
11.5	Σύστημα ON / OFF	251
11.6	Περιγραφή έγκατάστασης αύτοματισμοῦ στό πλοιο	251
11.7	‘Οργανα παρακολούθησης τῆς μηχανῆς	254
11.7.1	Thermistor	
11.7.2	Θερμόμετρα ἀπό μέταλλο	254
11.8	Μετρητής ροῆς (Flow - Meter)	255
11.9	Μετρητής ίζωδους (Viscosity - Meter)	255
11.10	‘Ανιχνευτές άτμων λαδιοῦ (Oil mist detectors)	256
11.11	SULZER - ENGINE - DIAGNOSTIC - SYSTEM (S.E.D.S.)	257
11.11.1	Κεντρική μονάδα έπεξεργασίας S.P.U.	257
11.11.2	Βασική μονάδα	258
11.11.3	Πρόγραμμα Console	258
11.11.4	Πρόγραμμα Instant	258
11.12	Μερικές θερμοδυναμικές παρατηρήσεις	261
11.12.1	Θερμική άποδοση	261
11.12.2	Σύντελεστές μετατροπῶν	262
11.12.3	Πληκάς έργαλεών	263 - 285
11.12.4	Γράφοντας ένα Report	286
11.12.4a	Engine Room Fire, 5th November, 1982 at sea	286
11.12.4.1	Β' ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ	288
11.12.4.2	Γ' ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ	290
11.12.4.3	Δ' ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ	292
11.12.4.4	ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ	293
11.12.4.5	ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ	
11.13	Λεξιλόγιο ειδικῶν δρων	294