

ΣΧΟΛΗ ΜΗΧΑΝΙΚΩΝ "Ο ΗΦΑΙΣΤΟΣ",

**ΣΗΜΕΙΩΣΕΙΣ
ΘΕΡΜΟΔΥΝΑΜΙΚΗΣ**

ΥΠΟ
ΚΩΝΣΤ. ΛΑΖΟΥ
ΔΙΠΛ. ΜΗΧΑΝΟΛΟΓΟΥ—ΗΛΕΚΤΡΟΛΟΓΟΥ Ε.Μ.Η.

ΑΘΗΝΑΙ
1946

ΣΗΜΕΙΩΣΕΙΣ ΘΕΡМОΔΥΝΑΜΙΚΗΣ

ΥΠΟ ΤΟΥ ΚΑΘΗΓΗΤΟΥ

ΚΩΝΣΤ. ΛΑΖΟΥ

ΔΙΠΛΩΜ. ΜΗΧΑΝΟΛΟΓΟΥ - ΗΛΕΚΤΡΟΛΟΓΟΥ Ε.Μ.Π.-

Άρινα 1947

19059

ΠΑΝ ΓΝΗΣΙΩΝ ΑΝΤΙΤΥΠΩΝ ΦΕΡΕΙ ΤΗΝ ΥΠΟΓΡΑΦΗΝ ΤΟΥ ΣΥΓΓΡΑΦΕΩΣ

ΚΕΦΑΛΑΙΟΝ Α!

ΙΔΙΟΤΗΣ ΤΩΝ ΑΕΡΙΩΝ ΚΑΙ ΤΗΣ ΑΤΜΟΣΦΑΙΡΑΣ

1.) Γενικαὶ ἴδιοτητες τῶν ἀερίων

α) Ός εἶναι γνωστόν ἐκ τῆς φυσικῆς εὑματι λέγεται ἀερίον ἡ εύρισκεται εἰς ἀεριώδη κατάστασιν, ὅταν δὲν ἔχει οὐτε ὠρισμένον ὄγκον, οὐτε ὠρισμένον εχῆμα, ὅπως εἶναι υποτάξ συνήθεια περιστάσεις δ' ἀτμοσφαιρικὸς ἀήρ, ἀλλα τείνει διαρκῶς γὰ ἐξογκωθῆ, ἥτοι ποδότης ἔσοντός ποτε μικρά τοῦ εώματος αὐτοῦ τείνει γὰ καταλάβῃ ὀλόκληρον τὸν χώρον τοῦ κλειστοῦ δοχείου, εἰς τὸ ὅποιον εύρισκεται.

Λόγῳ τῆς τάσεως των πρὸς ἐξογκωσιν τὰ ἀέρια πιέζουσι τὰ παρειάς τῶν δοχείων ἐντὸς τῶν δημοίων εύρισκονται. Τὰς πιέζεις αὐτὰς τῶν ἀερίων ἀντιλαμβανόμεθα ἐκ πολλῶν συνήθων ἐφαρμογῶν ὅπως π.χ. ἡ ἐξογκωσις τῶν ερφαιρῶν (Μπαλονιῶν) τῶν παιδίων διὸ τῆς ἐμφυσήσεως ἀέρος σις αὐτάς, ἡ ἐξογκωσις τῶν ἐλαστικῶν τῶν ποδηλάτων, ἡ ἐκτίναξις τῶν πιημάτων τῶν ἀφρωδῶν σίνων κ.λ.π. -

Τὰ ἀέρια ἔχουν βάρος ὡς καὶ τὰ ὑγρά τοῦτο δὲ φαίνεται ἐκ τοῦ ἔξηπτος πειράματος. Εἴναι αὐγίσιωμεν δι' ἀκριβοῦς ξυγοῦ εργαῖραν παιδός κατ' ἀρχὰς μὲν ἐξογκωμένην (δι' ἐμφυσήσεως ἐντὸς αὐτῆς ἀέρος) ἔπειτα δὲ ῥυτιδωμένην (διὰ τῆς ἀφαιρέσεως τοῦ ἀέρος) θάλαμην ὅτι ἡ εργαῖρα εἰς τὸν αὐτὸν περίπτωσιν εἶναι ἐλαφρώς βαρυτέρα παρα εἰς τὸν βαρύν ἡ σιαφορὰ δ' αὐτὴ τοῦ βάρους δὲν δύναται νά παριστῇ ἄλλο τι παρά τὸ βάρος τοῦ ἀέρος ποὺ περιείχε η εργαῖρα ὅταν ἦτο ἐξογκωμένη.

Τὰ ἀέρια ἐν ἀντιθέσει πρὸς τὰ ὑγρά εἶναι ευηπιεστά ἥτοι ὅταν πιέζονται ἐλατοῦνται πολὺ κατ' ὄγκον.

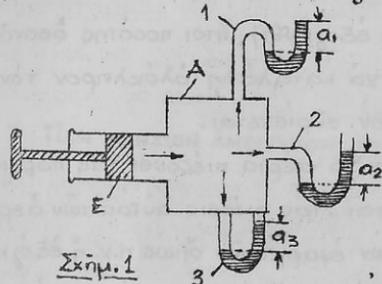
Τὰ ἀέρια ὅπως καὶ τὰ ὑγρά πιέζουν καθέτως τὰς παρειάς τοῦ δοχείου εἰς τὸ ὅποιον εύρισκονται.

Τό εὐνολῶν τῶν πιέσεων, τὰς ὅποιας ἐξασκεῖ τὸ ἀέριον ἐξ' ὅλων τῶν τοιχωμάτων τοῦ δοχείου, εἰς τὸ ὅποιον εύρισκεται ἔχει συνισταμένην ἓσην πρὸς τὸ βάρος τοῦ ἀέροιου, ὅπως καὶ εἰς τὸν περίπτωσιν τῶν ὑγρῶν.

β) Άρχη τοῦ Πλεκάλ: Η ἄρχη τοῦ Πλεκάλ ἡ ὅποια ἔναι γνωστή ἐκτῆς φυσικῆς ἴσχυει καὶ διάτα ἀέρια ὅπως καὶ διὰ τὰ ὑγρά.

Η ἄρχη λέγει: Πάσα πίεσις ἐξασκουμένη ἐπὶ τῆς ἐπιφανείας ἡ ἐντὸς τῆς μάζης ἐνὸς ἀερίου μεταδίδεται μὲτὰν αὐτὴν ἔντασιν καθ' ὅλας τὰς διευθύνσεις.

Τὴν ἄρχην αὐτὴν δυνάμεθα νὰ ἐπαληθεύσωμεν διὰ τοῦ ἐξῆς πειρά-
ματος. Ἐντὸς δοχείου A ανοίγομεν ὥντας τῆς αὐτῆς διαμέτρου καὶ εἰς



Σχῆμ. 1

ώντας ἐφαρμόζομεν σωλήνας 1,2,3, κε-
καρπυλωμένους ὡς φαίνεται εἰς το σχῆ-
μα 1 καὶ τῆς αὐτῆς τομῆς, σὶ ὅποιοι πε-
ριέχουν υόωρ. Εάν διὰ τοῦ ἐμβόλου E
πλέσωμεν τὸ ἐντὸς τοῦ δοχείου ἀερίου
τότε θὰ ἴδωμεν, ὅτι τὸ υόωρ θὰ ἀνέλθῃ
εἰς τὸ ἐξωτερικά κατακόρυφα τρίματα

ὅλων τῶν σωλήνων καὶ μάλιστα κατὰ τὸ αὐτὸν ύψος εἰς ὅλους ἢ τοι: $\alpha_1 = \alpha_2 = \alpha_3$. Ἐκ τούτου φαίνεται ὅτι ἡ πίεσις τῶν ὅποιαν ἔσκινεται διὰ τοῦ
ἐμβόλου ἐπὶ τοῦ ἀερίου μετεδόθη καθ' ὅλας τὰς διευθύνσεις καὶ μὲ τον
ἔντασιν.

g) Θεμελιώδες Θεώρημα: Γνωρίζομεν ἐκ τῆς ὑδροστατικῆς ὅτι
ἐὰν P καὶ P' αἱ πιέσεις εἰσὶ δύο επιμεῖα τῆς μάζης ἐνὸς ὑγροῦ, τὰ ὅποια
α εὑρίσκονται εἰς τὸν κατακόρυφον μεταξὺ τῶν ἀπόστασιν ἵσην πρὸς H
τότε ἡ διαφορά τῶν πιέσεων ἔναι $P' - P = H \cdot d$ ἐνθα d = ἡ πυκνότητα τοῦ ὑγροῦ.

Τοῦτο ἴσχυει κατὰ τὸν προσέγγισιν καὶ εἰς τὰ ἀέρια ἀλλ' ὅχι πάντοτε
λόγῳ τῆς μεγάλης ευπλεστικότητος. Δύναται ὅμως νὰ ἐφαρμοσθῇ ὅταν
ἡ κατακόρυφος ἀπόστασις H δὲν εἶναι μεγάλη.

"Ἡτοι διὰ μικράς κατακόρυφους ἀπόστασεις H ἔχομεν καὶ διὰ τὰ ἀέ-
ρια: $P' - P = H \cdot d \quad (1)$

Ἡ σχέσις (1) λέγει: Ἡ διαφορά τῶν πιέσεων μεταξὺ δύο επιμείων ἀε-
ρίων ἐνισοπορική εύρισμομένου εἶναι ἵση πρὸς τὸ βάρος τῆς στήλης
ἐκ τοῦ ἀερίου ἔχουσαν ὡς βάσιν τὴν μονάδα τῆς ἐπιφανείας καὶ

ύψος τῶν κατακόρυφον ἀπόστασιν μεταξύ τῶν εημείων.

Προκειμένου περὶ ὄρεών μή περιοριζομένων ἐντὸς ὀρισμένου χώρου ὡς ή ἀτμόσφαιρα τό θεώρημα δὲν δύναται νὰ ἐφαρμοσθῇ εἰς πάντα τὰ εημεῖα τοῦ ἀερίου.

2) Ἄτμοσφαιρα

a) Γενικά: Τό στρῶμα τῶν ἀερίων τό ὅμοιον περιβάλλει τὴν Γῆν καὶ τὸν παρακολουθεῖ πανταχοῦ ὀνομάζεται ἀτμόσφαιρα.

Η ἀτμόσφαιρα ἀποτελεῖται κυρίᾳ ἐκ δύο ἀερίων τοῦ օξυγόνου εἰς ἀναλογίαν 23,2% κατά βάρος ἢ 21% καὶ ὅγκον καὶ ἄζωτου εἰς ἀναλογίαν 75,5% κατά βάρος ἢ 78,06% καὶ ὅγκον. Πλήν ὅμως τῶν ἀερίων τούτων περιέχει εἰς ἑλαχίστας ποσότητας επάνια τινὰ ἀέρια στοιχεία ὥστα τό αργόν, τό κρυπτόν, τό νέον, τό ξένον, τό ηλίον ὥστα καὶ μεταβλητὸν ποσότητα ὑδρατμῶν (0,75% κατά μέσον ὅρου εἰς βάρος) ἐπίσης δέ 0,0003% περίου καὶ ὅγκον διοξείδιον τοῦ ἀνδρακος καὶ μικρὰς ποσότητας ἄλλων εωμάτων.

Τό γένος τῆς ἀτμοσφαιρᾶς ὑπέρανω τῆς ἐπιφανείας τῆς θαλάσσης δὲν εἶναι ὀκριβῶς γνωστόν, φαίνεται δῆμως ἐκ τινῶν ἀστρονομικῶν παρατηρήσεων ὅτι εἶναι μερικαὶ ἔκαστου εημείου τῆς ἐπιφανείας τό.

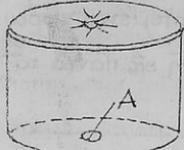
b) Ἄτμοσφαιρικὴ πίεσις: Πᾶν εῶμα εὐρισκόμενον ἐντὸς τῆς ἀτμοσφαιρᾶς δέχεται πίεσιν κάθετον ἐπὶ ἔκαστου εημείου τῆς ἐπιφανείας τό.

Τούτο φαίνεται ἐκ διαφόρων πειραμάτων ὥστε τὰ κάτωθι:

1^ο Εάν γεμίσωμεν πλήρως ποτήριον διύδατος ὥστε τό ίδιον νὰ τρέχει ἐκ τῶν χειλέων του καὶ αἴρου θέσωμεν ἐπὶ τοῦ στομίου του γύλιον χάρτου τό ἀνατρέψωμεν ὥστε τό στόμιον του νὰ ἔλθῃ πρὸς τὰ κάτω, θά παρατηρήσωμεν ὅτι το ίδιον δὲν χύνεται διότι ἡ ἀτμόσφαιρα πιέζει τό χάρτην ἐκτὸν κάτω πρὸς τὰ δάνω καὶ τὸν κρατᾷ ἐπικολημένον ἐπὶ τῶν χειλέων τοῦ δοχείου.

2^ο Εάν κυλίνδρου κλείσομεν καλῶς τό στόμιον διὰ λεπτῆς μεμβράνης σχημ.2. Εάν ἀφαιρέσωμεν διὰ μιᾶς ἀεραντλίας τὸν ἐντὸς τοῦ δοχείου ἀέρα μέσω μιᾶς ὅπης Α τοῦ ηυθύνεος αὐτοῦ θα ἴδωμεν ὅτι καὶ αρχὰς μὲν κυλαίνεται ἡ μεμβράνη ὅλιγον καὶ ὅλιγον ὥστε

νά πιέζεται ο εξωθεν τέλος δέ θραύσται.



πρὸς αεραντίλιαν

μεμβράνη

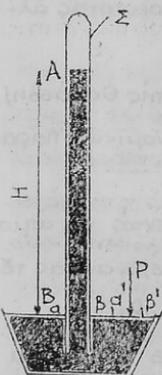
Σχήμ. 2

Τούτο έγγειται ως ἔξης: πρὶν ἀφαιρεθῇ ὁ ἄνερος μεμβράνη ἐμπίεζετο μὲν τὴν αὐτὴν πίεσιν οὐσώθεν καὶ οὐσώθεν καὶ επειδὴ αὐτοῖς πιέζεται αὐταὶ εὑρίσκονται ἐν ισορροπίᾳ δὲν ἔγίνονται ἀντιληπταὶ.

"Οταν ὅκως ἀφηρέσθωμεν τὸν ἐντὸς ἀέρα ἡ μεμβράνη ἐμπίεζετο μόνον ἀπὸ τῶν ἐξωτερικῶν ἀέρων καὶ οὐσώθη.

3) Μέτρησις τῆς ἀτμοσφαιρικῆς πίεσεως - Βαρόμετρα

Πρῶτος ὁ Τορίκελλος (Torricelli) εὗρε τὸ μέγεθος τῆς ἀτμοσφαιρικῆς πίεσεως διὰ τοῦ ἔξης πειράματος: "Ελαβε ὑάλινον σωλῆνα Σ (Σχῆμ 3) μήκους περίπου ἑνὸς μέτρου ὀινοκτόνου κατὰ τὸ ἔνα δέκαρον καὶ κλειστὸν κατὰ τὸ ἄλλον. Τὸν σωλῆνα τοῦτον ἐγέρμισε μὲν τὸ



δραχμματοῖς καὶ ἀφοῦ ἔκλεισε μὲν τὸν δάκτυλὸν του τὸ ἀνοικτὸν ἄκρον του τὸν ἀνετρέψεν καὶ ἐβύθισε τὸ ἄκρον τοῦτο ἐντὸς λεκάνης μὲν ὑδραργύρου. Κατόπιν ἀπέσυρεν τὸν δάκτυλὸν του καὶ παρετίρησεν ὅτι ὁ ὑδραργύρος δὲν κατέπεσεν ὅλος εἰς τὴν λεκάνην ἀλλὰ παρέμεινε ἐντὸς τοῦ σωλῆνος μία στήλη ὑδραργύρου κατακορύφου ψηφοῦ Β ἵσου πρὸς 76 περίπου ἑκατόστα εἰς τὴν ἐπιφάνειαν τῆς θαλάσσης.

Τούτο έγγειται ως ἔξης: Ο χῶρος τοῦ σωλῆνος ἀνω-

Σχῆμ 3 θεν τοῦ ὑδραργύρου εἶναι κενὸς ἀέρος καὶ ἐπομένως δὲν ἐξοσκεῖται ἐπὶ τοῦ ὑδραργύρου σύδεμια πίεσιν εἰς τὸ σημεῖον Α.

Τουναντίον ἡ ἀτμοσφαιρα πιέζει ὁ οὐσώθεν τὴν ἐπιφάνειαν τοῦ ὑδραργύρου τῆς λεκάνης καὶ ἡ πίεσιν αὐτὴ μεταδίδεται κατὰ τὴν ἀρχὴν τῆς ὑδροστατικῆς εἰς ὅλην τὴν μάζαν τοῦ ὑδραργύρου καὶ ἐπομένως ἐπὶ τὴν ἐπιφάνειαν αΒ τοῦ σωλῆνος, ἡ πίεσιν δέ αὐτὴ συγκρατεῖ τὴν ὑδραργυρικὴν στήλην ΑΒ.

Τοῦ ψηφοῦ τῆς στήλης ΑΒ θέλειν τέ αὐτὸς ὅποιοιδήποτε καὶ ἀνεῖναι ἡ μορφὴ τοῦ σωλῆνος Σ κυκλινόρικὸν ἢ μη εὐθύγραμμον, ἡ καμπυλόγραμμα

Έάν ή βάσις αβ. τού σωλήνος είναι 1cm^2 τότε ἔπειδη ὅσον μιέτε η στήλη AB τού ύδραργύρου τὴν βάσιν αβ τού σωλήνος εἶναι ίσου θα πιέζῃ και ή ἀτμοσφαιρα μίαν ἐπιφάνειαν αβ' ίσην πρὸς 1cm^2 καὶ εύρισκο μὲν εἰς τὸ αὐτό ὕψος μὲ τὴν αβ πέπειται ὅτι η ἀτμοσφαιρικὴ πίεσις θα ισούται μὲ τὸ βάρος στήλης ύδραργύρου ἔχουσης βάσιν ίσην πρὸς 1cm^2 καὶ ὕψος ἴσου πρὸς A.B.

Έάν τὸ AB = 76 cm (Γαρά τὴν ἐπιφάνειαν τῆς θαλάσσης) τότε η ἀτμοσφαιρικὴ πίεσις είναι $P = 1 \cdot 76 \cdot 13,6 = 1033 \frac{\text{gr}}{\text{cm}^2}$ (Διότι $1 \cdot 76 = 76\text{cm}^2$ είναι ὁ ὄγκος τῆς στήλης τού ύδραργύρου καὶ $13,6\text{ gr}$ είναι τὸ βάρος 1cm^3 ύδραργύρου) Γράφομεν $1033 \frac{\text{gr}}{\text{cm}^2}$ διότι η πίεσις τῶν 1033 gr ἔξασκεῖται ἐπὶ ἐπιφανείᾳ 1cm^2 .

Έάν ἀντὶ τού ύδραργύρου λάβωμεν ύδωρ τότε τὸ ὕψος τῆς στήλης AB θά είναι ίσον περίπου πρὸς 10,3 m (Διότι $10,3 \cdot 100 \cdot 1 = 10,30\text{cm}^3 =$ ὄγκος στήλης ύδατος καὶ $1030 \cdot 1 = 1030\text{ gr}$ = βάρος στήλης ύδατος διότι 1cm^3 ύδατος γυγίζει 1 gr. ἀρά $P \approx 1030\text{ gr}$.),

Η ἀτμοσφαιρικὴ πίεσις δὲν μένει σταθερὰ ἀλλὰ μεταβίλλεται μετά τοῦ ὕψους ἀπό τῆς ἐπιφανείᾳ τῆς θαλάσσης. Κατὰ μέσον ὄρον εἰς τὴν ἐπιφάνειαν τῆς θαλάσσης τὸ ὕψος τῆς ύδραργυρικῆς στήλης εἶναι 76cm , ὅταν δὲ ἀνερχόμεθα εἰς ὕψος ἄγωθεν τῆς θαλάσσης κάθε $\frac{1}{2}$ μετρα τὸ ὕψος τῆς ύδραργυρικῆς στήλης ἐλατούται κατὰ μέσου ὄρον κατὰ 1 m.m.

Αὐτό ὅμως ισχύει μόνον διά μικρά ὕψη. π.χ. Έάν ἀνερχόμεθα εἰς λόφον καὶ παρατηρήσῃ πτῶσις τῆς βαρομετρικῆς στήλης κατὰ 10% δυνάμεθα νὰ εἴπωμεν ὅτι ἀνήλθομεν κατὰ προσέγγισιν εἰς ὕψος $10,500 = 105\text{m}$ ἀπό τῆς θέσσας ἐκκίνησεώς μας.

Η ἀτμοσφαιρικὴ πίεσις μετα βάλλεται ἐπίσης μετὰ τοῦ καιροῦ.

Ἀεκήσεις

i) Εἰς τὸ πείραμα τοῦ Τορίκελλη ἀντὶ ύδραργύρου μεταχειρίσομεν οἱ πετρέλαιον εἰδίκου βάρους 0,8.. Νά εὑρεθῇ πόσον μῆκος πρέπει νὰ ἔχῃ τὸ ἐκτός τῆς λεκάνης τρίπα τοῦ σωλήνος διὰ νὰ δυνάμεται νὰ μετρήσωμεν μὲ τὸ ὄργανον τοῦτο ἀτμοσφαιρικά πίεσεις έως

780 mm. ύδραρχύρου.

Λύσις: Η μεγίστη άτμοσφαιρική πίεσις την οποίαν δέλτηκε να μετρήσωμεν είναι $P = 780 \cdot 13.6 = 1060.8$ gr. Η πίεσις αυτή θα ισορροπή την στήλην εἰς πετρέλαιον άγνωστου ύψους X εἰς cm και διατομής 1cm^2 . Τό βαρός της στήλης αυτής είναι 160 πρὸς $1 \cdot X \cdot 0.8$ ήτοι $1 \cdot X \cdot 0.8 = 1060.8$ ή $X = \frac{1060.8}{0.8} = 1326$ cm. ή $X = 13.26$ m.

2) Τό άνθρωπινον οώμα έχει συνολικήν εξωτερικήν έπεργάνειαν πρὸς 1.10m^2 . Νόι εύρεθη μέ τίσσιν πίεσιν πιέζεται τούτο εξωτερικής ψό της άτμοσφαιρας, όταν η άτμοσφαιρική πίεσις είναι 760% ύδραρχ.

Λύσις: Ως ίδομεν η άτμοσφαιρική πίεσις η άντιστοιχουσα είσιν ύψος 760% ύδραρχύρου είναι $P = 1033.8 \text{gr/cm}^2$ ήτοι cm^2 της έπεργάνειας του άνθρωπινου οώματος πιέζεται εξωτερικῶς μέ 1033 gr. Επειδύ όμως $1 \text{m}^2 = 10.000 \text{cm}^2$ τότε η συνολική εξωτερική πίεσιγί είναι αύτου είναι ίση πρὸς $1033 \cdot 1.10 \cdot 10000 = 11.363.000$ gr. = $11.363 \text{kg} = 11.363 \text{t}_\text{νο}$.

Σημείωσις: Η πίεσις αυτή είναι τεραστία έντονος δεν την άντιλαμβάνεται διότι μέ την αυτήν πίεσιν πιέζεται τό οώμα του εσωτερικῶς. Γίνεται δηλαδή τό "ίδιον ως και τό παράδειγμα $2^\text{ο}$ της σελίδος 5 όπως η ελαστική μεμβράνη πιέζεται μέ τον πιέσεις εσωτερικῶς και εξωτερικῶς.

ΒΑΡΟΜΕΤΡΑ

Βαρόμετρα είναι όργανα διὰ τῶν οποίων μετρῶμεν τὴν άτμοσφαιρικήν πίεσιν ἀπόδουν και ἀκριβέσ ταρόμετρον ἀποτελεται σ' οώλην τοῦ Τορικέλλη τοῦ Σχῆμ. 3, ἔχει ὅμως τό μελονέκτημα ότι είναι συμμετακόμιστον.

"Ἐπὶ τὴς αὐτῆς ἀρχῆς κατεσκευάσθησαν πλειστοὶ τύποι ύδραρχικῶν Βαρομέτρων εἰς τὰ ὥποτα κατεβλήθη προσπόθεια να είναι συμμετακόμιστα

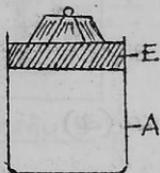
"Ἐκτὸς τῶν Βαρομέτρων τούτων κατεσκευάσθησαν και τα λεγόμενα μεταλλικά Βαρόμετρα τῶν οποίων θα περιγράψωμεν μόνον τὴν ἀρχήν επὶ τῆς οποίας στηρίζονται: Ένα μεταλλικὸν τύμπανον κλειστὸν πανταχόθεν και κενὸν ἀέρος ἔχει τὸν ἄνω του ἐπιφάνειαν κυματοειδῆ.

"Όταν η άτμοσφαιρική πίεσις αωξάνεται η κυματοειδῆς ἐπιφάνεια κοιλαίνεται και συμπαρασύρει μοχλόν, σ' ὅποιος ευδέεται καταλ-

λίλως μὲ δεικτὴν κίνουμενον ἐνώπιον ὑποδηρουμένου κύκλου, ὅταν δέ ἡ ἀτμοσφαιρικὴ πίεσις ἐλατοῦται ἔνα ισχυρὸν ἐλατήριον ἔλκει ἔξω· θεν τὸν κυματοειδῆ ἐπιφάνειαν καὶ τὸν κυρτίνει καὶ σ' δεικτὴν κινεῖται ἀντιθέτως. Οὐ δεικτὸς οὗτος δεικνύει τὰς αὐξομειώσεις τῆς ἀτμοσφαιρικῆς πίεσεως.

Τὰ βαρόμετρα αὗτα βαθμολογοῦνται σἰδα ευχρίσεως πρὸς τὰ ὑδραργυρτὰ. Δέν εἶναι δέ τοءος ἀκριβῇ ἔνα ὅμιλος εὑμετακόμιστα καὶ τὰ μόρα εὕχριστα σἰδα τὰ ταξείδια καὶ ἴδιως εἰς θάλασσαν καὶ τρικυρίαν. Συνθῶνται χρισμοποιοῦνται ὅχι διὰ τὴν εὔρεσιν τῆς ἀπολύτου τιμῆς τῆς ἀτμοσφαιρικῆς πίεσεως ὅλλα διὰ τὴν μέτρησιν τῶν μεταβολῶν αὐτῆς ἐκ τῆς ὅποιας δύνανται νὰ ἐξαχθῶνται προγνωστικά σἰδα τὸν καιρὸν. Πρὸς τοῦτο δέ ἔχουν δύο δεικτας ἐκ τῶν ὅποιων σ' ἕισ (οἱ μέλας) κυρεῖται μεταβαλλομένη τῆς ἀτμοσφαιρικῆς πίεσεως καὶ σ' ἄλλος (οἱ ἐπίχρυσος) μένει σταθερός. Εάν θελομεν νὰ μετρήσωμεν τὰς μεταβολὰς τῆς ἀτμοσφαιρικῆς πίεσεως τοποθετοῦμεν τὸνέπιχρυσον δεικτὸν ὥστε νὰ συμπίεσῃ μὲ τὸν μέλανα. Εάν μετὰ παρέλευσιν χρόνου τινὸς οἱ μέλας δεικτὸς μετακινηθῇ λόγῳ μεταβολῆς τῆς ἀτμοσφαιρικῆς πίεσεως τοῦτο δυνάμεθα νὰ προεδρίσωμεν τὸν μεταβολὴν αὐτῆν ἐκ τῆς ἀποστάσεως μεταξὺ τῶν δεικτῶν (οἱ ἐπίχρυσος ἔμενε εἰς τὴν θέσιν του).

4) Ελαστικότης τῶν ἀερίων - Νόμος τοῦ Μποϊλ-Μαριότ (Boyle-Mariotte)



Ἐάν ἔνα δοχεῖον κυλινδρικὸν Α (σχῆμα 4) κλείεται ἀεροστεγῶς ὑπὸ ἐμβόλου Ε δυνάμεθα πιέζοντες τὸ ἐμβόλον νὰ ἐλαττώσωμεν τὸν ὄγκον τοῦ ἐντὸς τοῦ δοχείου περικομένου ἀερίου.

Σχῆμα 4 Έάν π.χ. ἐπὶ τοῦ ἐμβόλου τοποθετήσωμεν ἔνα βάρος 1kg. τοῦτο τὸ ἐμβόλον θὰ εἰσχωρήῃ μέχρι τινὸς ἐντὸς τοῦ κυλινδροῦ καὶ τὸ ἀερίον θὰ ἔχῃ ὄγκον μικρότερον. Τὸ ἐμβόλον Ε πιεζεται ἐκ τῶν ἔξω μὲν ὑπὸ τοῦ βάρους του καὶ τοῦ βάρους 1kg. ἐπιπροσθέτως δέ ὑπὸ τῆς ἀτμοσφαιρικῆς πίεσεως ἐκ δέ τῶν ὃντος ὑπὸ τῆς πιέσεως ἡ τάσσεως τοῦ ἀερίου. Οταν τὸ ἐμβόλον σταματήσῃ σι τὸ ἔξωθεν καὶ δυνάμεις θὰ εἶναι ίσαι.

Εάν τώρα θέσωμεν και άλλο βάρος έμι του έμβολου τότε τούτο κατέρχεται άκομη περισσότερον έντος του δοχείου και ο σύγκος του αερίου έλαπτούται άκομη περισσότερον. Τώρα τό αέριον πιέζεται μέχρι περισσότερα σύναριν υπό του έμβολου αντιθέτη σύμως και τούτο τό έμβολον έκ των έσω πρὸς τα έξω μὲ μεγαλυτέραν σύναριν. Ήτοι τό αέριον άπεκτησεν μεγαλυτέραν τάσιν και διὰ να εισχωρήσῃ βαδύτερον τό έμβολον έντος του δοχείου πρέπει να θέσωμεν κι' αλλα βάρη έπαινο.

Πρώτοι ο Μποϊλ και Μαριότ παρετίρισαν ότι υπό την αυτήν θερμοκρασίαν σταν ο σύγκος ένος αερίου γίνεται το $\frac{1}{2}$ του αρχικού του γ τάσης του αερίου διπλασιάζεται, σταν γίνεται το $\frac{1}{3}$ της ταβίς τριπλασιάζεται και ούτι καθεεξῆς. Ήτοι άληθεύει ο έξης νόμος των Μποϊλ και Μαριότ, (Boyle - Mariotte)

Οι σύγκοι τους σίσιους καταλαμβάνει ώριεμένη ποσότητας ένος αερίου υπό σταθεράν θερμοκρασίαν είναι αντιστρόφως άναλογοι των πιέσεων τάς σποιάς τουτού υφίσταται.

Ήτοι έαν ο σύγκος ένος αερίου από V_1 γίνεται V_2 και νησείσι του άπο

$$\text{γινεται } P_1 \text{ τότε θα έχωμεν } \frac{V_1}{V_2} = \frac{P_1}{P_2} \dots \dots \dots \quad (2)$$

Όμοιως έαν ο σύγκος του αερίου λαμβάνει διαδοχικῶς τάς τιμάς V_1, V_2, V_3, \dots και νησείσι του τάς τιμάς P_1, P_2, P_3, \dots τότε θα έχωμεν:

$$\frac{P_1}{P_2} = \frac{V_2}{V_1}, \quad \frac{P_2}{P_3} = \frac{V_3}{V_2}, \quad \frac{P_3}{P_4} = \frac{V_4}{V_3} \dots \dots \dots \quad (3)$$

Έκ των σχέσεων δέ τούτων λαμβανομεν:

$$P_1 V_1 = P_2 V_2, \quad P_2 V_2 = P_3 V_3, \quad P_3 V_3 = P_4 V_4 \dots \dots \dots \quad \text{η}$$

$$P_1 V_1 = P_2 V_2 = P_3 V_3 = \dots \dots \dots \quad \text{σταθερά ποσότητα} \quad (4)$$

Ήτοι ο νόμος δύναται να διατυπωθῇ ως έξης:

Τό γινόμενον τῆς πιέσεως (τάσεως) ώριεμένης ποσότητος αερίου ἐπὶ τὸν σύγκον του είναι ποσότητα σταθερά στανη θερμοκρασία είναι η αυτή.

Έαν την σταθεράν αυτην ποσότητα καλέσωμεν K τότε ο νόμος γράφεται $PV = K \dots \dots \dots \quad (5)$

Κατόπιν πειραμάτων τά σποιά έγιναν μέχρι πιέσεων 3000 άτμωσφαιρών εύρεθη ότι σύνομος ούτος δέν έπαληθεύεται

Είσι πολὺ μεχαλας πίεσεις, ή ακρίβεια δι' αντού είναι διάφορη διάδοσης με τα διάφορα άέρια.

5) Μανόμετρα ή Θλιβόμετρα

Μανόμετρα ή Θλιβόμετρα είναι τα οργανα διά των οποίων μετρώνται τας πίεσεις, τας οποίας έξασκουν τα ρευστά (υγρά ή άερια)

Υπάρχουν διάφοροι τύποι μανόμετρων, έξι οντικά περιγράφωνται
εν συντομίᾳ τούς χαρακτηριστικώτερους.

a) Μανόμετρον οντικτόν

Το οργανόν τούτο (Σχήμ. 5.) αποτελείται εξ ναλίνου εω-
λίνος ΑΒΓ κεκαμένου εἰς δύο κατάκόρυφα εκέλη ἀντί-
σου ύψους και σιαμέτρου και περιέχοντα υδραργύρου.

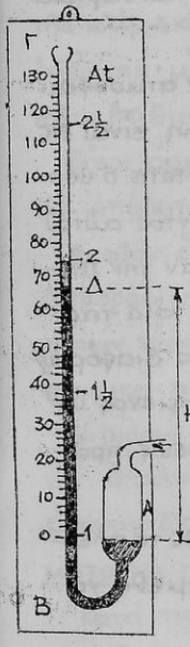
Το εκέλος Α της μεχαλιτέρας διαμέτρου ευγκοι-
νωνεῖ μέτο άεριον τοῦ οποίου ζητοῦμεν τὴν πίεσιν, τὸ
δέ εκέλος Γ είναι άνοικτόν εἰς τὴν άτμοσφαιραν.

Ἐάν η πίεσις τοῦ άεριού είναι ἵση πρὸς τὴν άτμο-
σφαιρικὴν τότε η ἐπιφάνεια τοῦ υδραργύρου και εἰς
τὰ δύο εκέλη εύρισκεται ἐπὶ τοῦ αὐτοῦ ὄριζοντιον
Η ἐπιπέδου. Εάν δέ η πίεσις αὐτοῦ είναι μεχαλι-
τέρα τῆς άτμοσφαιρικῆς τότε ὁ υδραργύρος πιε-
ζόμενος εἰς τὸ εκέλος Α περισσότερον παρά εἰς τὸ Γ
ἀνέρχεται εἰς τὸ εκέλος Γ μέχρις ἵνος σημείου Δ.

Τότε η πίεσις τοῦ άεριού είναι μεχαλιτέρα τῆς
άτμοσφαιρικῆς κατὰ τὸ βάρος τῆς στήλης υδραρ-
γύρου ἐπιφανείας 1 cm^2 και ύψους Η. Βαθμολογή-
μένη κλίμαξ διδει τὸ ύψος τούτο ή τὰς ἀντιστοίχους πίεσεις.

Τὸ Ο τῆς κλίμακος ἀντιστοίχει εἰς τὸ ὄριζοντιον ἐπιπέδου εἰς
τὸ οποίον εύρισκεται η ετάθμη τοῦ υδραργύρου και εἰς τὰ δύο
εκέλη ὅταν η τάσις τοῦ άεριού ισούται σηρὸς τῆς ατμοσφαιρι-
κῆς πίεσιν.

Ἐνα τοιούτοι μανόμετρον ύψους 300 m περίπου ἔχει ἐγκαταστα-
θῇ εἰς τὸν Πύργον τοῦ Αἴγελ τῶν Παρισίων. Δι' αὐτοῦ μέτρων



Σχήμ. 5

-12-

τα πίεσεις έως 400 ατμοσφαιρών μετά μεγάλης άκριβειας και
βαθμολογούνται ἅλλα μανόμετρα διά συγκρίσεως.

B) Μανόμετρον κλειστόν



Τό σχήμαν τούτο ἀποτελεῖται πάλιν ἐξ ὑαλίνου εὐλήνος ΑΒΓ (Σχῆμα 6) τεκμηριένου εἰς δύο κατακόρυφα σκέλη ἀνίσων διαμέτρων και ψφους και περιέχοντα ὑδρόγυρον. Τό σκέλος τῆς μεγάλης διαμέτρου συγκοινωνεῖ μὲ τό ἄλλον τοῦ ὅποιου γινεῖται η πίεσις τό δέ μικρᾶς διαμέτρου εἶναι κλειστὸν ἀνώθετον καὶ περιέχει ποσότητα ἀέρος.

Σχῆμα 6

Όταν τό ἄεριον ἔχει πίεσιν ἵσην πρὸς τὸν ατμοσφαιρικὸν τότε η στάθμη τοῦ ὑδραργύρου καὶ εἰς τὰ δύο σκέλη εἶναι εἰς τό αὐτό ἐπιπλεόν. Όταν δῆλως ἔλη μεγαλυτέραν πίεσιν τότε ὁ ὑδράργυρος ἀνέρχεται εἰς τό σκέλος Γ καὶ συμπιέζει τὸν ἐντὸς αὐτοῦ ἀέρα μέχρις ὃτου σύτος ἀποκτήσῃ πίεσιν ισορροπούσαν τὴν πίεσιν τοῦ ἄεριού. Επὶ τοῦ σκέλους τούτου ὑπάρχει κλίμαξ διὰ τῆς ὅποιας ἀναγγιγνώσκομεν τὴν πίεσιν τοῦ ἄεριού εἰς τὰς διαφόρους θέσεις εἰς τὰς ὅποιας ἀνέρχεται ὁ ὑδράργυρος πιεζόμενος ὑπὸ αὐτοῦ. Η βαθμολογία τῆς κλίμακος γίνεται διὰ συγκρίσεως πρὸς ἀνοικτὸς μανόμετρον.

Εἶναι μικροτέρας ἀκριβείας τοῦ ἀνοικτοῦ ἔχει δῆλως τόπιεον νέκτημα ὅτι μὲ μικρότερον ψφος τοῦ σκέλους Γ δυνάμεθα να μετρήσωμεν μεγάλας πιεσεις,

Όταν τό κλειστόν σκέλος Γ δὲν περιέχει ἕκαστος ἀέρος τότε τό μανόμετρον αὐτό χρησιμοποιεῖται διὰ πιέσεις μικροτέρας τῆς ατμοσφαιρικῆς.

8) Μεταλλικὸν Μανόμετρον τοῦ Bourdon.

Τό μανόμετρον τοῦτο ἀποτελεῖται ευνήθως ἀπό ἕνα μεταλλικὸν ἐλαστικὸν εὐλήνα σ. (Σχῆμα 7) τομῆς ἐλλεπιτικῆς ΕΚΕΚΗΡΗΝΟΥ ἡς δεικνύει τό σχῆμα. Τό ἐν ἄκρον Α στερεῶς στερεωμένον ἐπὶ τῆς βάσεως τοῦ μανομέτρου συγκοινωνεῖ μὲ τὸν χῶ-

por του όποιου πρόκειται νά μετρηθή ή πίεσις, τό δε ἄλλο καταλήγει σεις δείκτην Δ κινουμένον ένώπιον βαθμολογημένης κλίμακος. Όταν η πρός μέτρησιν πίεσις του άεριου ανέβανη ή τομή του εωλήνος τείνει νά γίνη κυκλική τόσον περισσότερον όσον μεγαλυτέρα ή αύξηση τῆς πίεσεως, και αἱ επειραι του εωλήνος Σ ανοίγουν και ο δείκτης μετακινεῖται ένώπιον τῆς κλίμακος. Όταν η πίεσις πίπτει τότε αἱ επειραι κλείνουν και δδείκτης μετακινεῖται κατ' αντίθετον διεύθυνσιν. Τό μανόμετρον τοῦτο βαθμολογεῖται διδεινούσα πρός άνοικτον μανόμετρον.

Είναι ὄργανον ὅχι μεγάλης ἀκριβείας εἶναι ὅμως εὔχρηστον.

6) Ἀπόλυτος καὶ Θλιβομετρική πίεσις - Τεχνική ἀτμόσφαιρα

Σχεδὸν ὅλα τα μανόμετρα εἶναι βαθμολογημένα να δεικνύουν διαφορὰν μεταξύ τῆς πίεσεως εἰς τὸ ἐσωτερικὸν αὐτῶν (η πρός μέτρησιν πίεσις) καὶ τῆς πίεσεως εἰς τὸ ἐξωτερικὸν αὐτοῦ (ἀτμοσφαιρική πίεσις).

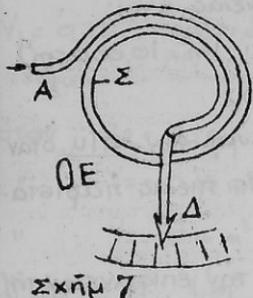
Η πίεσις η ἐπικρατοῦσα εἰς τὸ ἐσωτερικὸν τοῦ μανομέτρου λέγεται ἀπόλυτος ή πραγματική πίεσις τοῦ ρευστοῦ, η δέ πίεσις τῶν ὅποιων δεικνύει τοῦ μανομέτρου λέγεται Θλιβομετρική ή μανομετρική πίεσις.

Κατά ταῦτα η ἀπόλυτος πίεσις ἐνὸς ρευστοῦ εἶναι μεγαλυτέρα τῆς μανομετρικῆς αὐτοῦ πίεσεως κατά μέρος ἵσον πρὸς τὴν ἐπικρατοῦσαν ἀτμοσφαιρικήν πίεσιν.

Ητοι ἡ P_a εἶναι η ἀπόλυτος πίεσις, P_d η θλιβομετρική πίεσις καὶ A η ἀτμοσφαιρική πίεσις τότε $P_a = P_d + A \quad \} \quad (6)$

Ἐὰν τὸ P_d εἶναι θετικὸν | Η $P_d = P_a - A$ } τότε λέγομεν ὅτι τὸ ρευστόν ἔχει ὑπερπίεσιν εἴναι δέ εἶναι ἀρνητικὸν λέγομεν ὅτι ἔχει ὑποπίεσιν

Εἰς τὰς τεχνικὰς ἐφαρμογὰς λαμβάνομεν ὡς μονάδα τῆς ἀπόλυτου η θλιβομετρική πίεσεως τὴν τεχνικὴν ἀτμόσφαιραν



παριστάμενην μὲ τὸ σύμβολον ατ., η ὅποια ποιοται μέτρισην ἔρος χιλιογράφου ἀνά τετραγωνικὸν ἑκατοστὸν ἐπιφανείας ἦτοι:

$$1 \text{ at} = 1 \text{ kg/cm}^2 = 10,000 \text{ kg/m}^2 \text{ (διότι } 1 \text{ m}^2 = 10,000 \text{ cm}^2)$$

$$\text{η } 1 \text{ at} = 735.5 \text{ mm στήλης ψηφαργύρου}$$

Όταν πρόκειται περὶ ὑπερπίεσεως θέτομε τὸ σύμβολον ατ., οὐταν δέ περὶ ὑποπίεσεως τὸ σύμβολον ατ.. Η ἀπόλυτος πίεσις παριστάται μὲ τὸ σύμβολον ατ.

Γνωρίζομεν ὅτι η ατμοσφαιρικὴ πίεσις παρὰ τὸν ἐπιφανεῖαν τῆς θαλάσσης εἶναι 1033 g/cm^2 ἥτοι διαφέρει κατά τι τῆς τεχνικῆς ατμοσφαιρας.

Παραδείγματος: Εἰς χώρον ὃπου η ατμοσφαιρικὴ πίεσις εἶναι $774 \text{ mm στήλης ψηφαργύρου}$ δεικνύει τὸ μανόμετρον τοῦ λέβητος 9.4 at . Να εὑρεθῇ η ἀπόλυτος πίεσις τοῦ ἀτμοῦ τοῦ λέβητος.

Λύσις: Έχομεν ὅτι $P_a = P_d + A$

$$\text{ἄλλα } A = \frac{774 \cdot 13.6}{1.000} = 1.052 \text{ kg/cm}^2 = 1.052 \text{ at} \text{ καὶ } P_d = 9.4 \text{ a.}$$

$$\text{ἄρα } P_a = 9.4 + 1.052 = 10.452 \text{ at.}$$

Σημείωσις: τὸ A εὑρίσκεται καὶ ὡς ἔξης $A = \frac{774}{735.5} = 1.052 \text{ at}$

3) Εἰς χώρον ὃπου η ατμοσφαιρικὴ πίεσις εἶναι $690 \text{ mm στήλης ψηφαργύρου}$ δεικνύει τὸ μανόμετρον τοῦ ψυχείου ἀτμού μηχανῆς 0.8 at (ὑποπίεσιν).

Να εὑρεθῇ η ἀπόλυτος πίεσις τοῦ φυγείου.

Λύσις $P_a = P_d + A$

$$A = \frac{690}{735.5} = 0.938 \text{ at} \text{ καὶ } P_d = -0.8 \text{ at}$$

$$\text{ἄρα } P_a = 0.938 - 0.8 = 0.138 \text{ ata}$$

3) Εντὸς τοῦ κυλίνδρου τοῦ σχῆμ. 4 εὑρίσκεται ἀέριον πιεσεως $P = 750 \text{ mm στήλης ψηφαργύρου}$ καὶ ὄγκου $V = 0.2 \text{ m}^3$. Διὰ τῆς ἀλλαγῆς τῆς θέσεως τοῦ ἔμβολου Ε ὁ ὄγκος τοῦ ἀερίου λαμβάνει σιαδοχικῶς τὰς ἔξης τιμὰς $V = 0.1, 0.15, 0.4, 1 \text{ m}^3$.

Να εὑρετούνται αντιστοιχοι τίμαι τῆς πιεσεως τοῦ ἀερίου σιά τὰς ανωτέρως τιμὰς τοῦ ὄγκου του εἰς τεχνικάς ατμοσφαιρας.

Λύσια: Θά εφαρμόσωμεν τὸν νόμον τοῦ Boyle-Mariotte ἢτοι,

$$P_1 V_1 = P_2 V_2 \quad \text{Έθω } P_1 = 750 \text{ mm ύδραργύρου} = \frac{750}{735.5} = 1.02 \text{ at καὶ} \\ V_1 = 0.2 \text{ m}^3. \quad \text{Εἶναι δέ γνωστόν ὅτι } V_2 \text{ λύσκειν πρὸς } P_2 \text{ καὶ} \\ \text{έχομεν:} \quad P_2 = \frac{P_1 V_1}{V_2} = \frac{1.02 \cdot 0.2}{V_2}$$

$$\text{ὅταν } V_2 = 0.1 \text{ m}^3 \quad \text{τότε} \quad P_2 = \frac{1.02 \cdot 0.2}{0.1} = 2.04 \text{ at}$$

$$\text{"} \quad V_2 = 0.15 \text{ m}^3 \quad \text{"} \quad P_2 = \frac{1.02 \cdot 0.2}{0.15} = 1.36 \text{ at}$$

$$\text{"} \quad V_2 = 0.4 \text{ m}^3 \quad \text{"} \quad P_2 = \frac{1.02 \cdot 0.2}{0.4} = 0.51 \text{ at}$$

$$\text{"} \quad V_2 = 1 \text{ m}^3 \quad \text{"} \quad P_2 = \frac{1.02 \cdot 0.2}{1} = 0.204 \text{ at}$$

4) Εάν η ατμοσφαιρική πίεσις εἴναι $A = 765 \text{ mm ύδραργύρου}$ νότια εὑρεθή ποια έκτην πίεσεων τοῦ προηγουμένου παραδείγματος εἶναι υπερπίεσις καὶ ποια υποπίεσις.

Λύσια: Η ατμοσφαιρική πίεσις εἰς τεχνικά ατμοσφαιράς εἶναι 16η πρὸς $A = \frac{765}{735.5} = 1.04 \text{ at}$.

Η πίεσις τοῦ αέριου ὡς εὑρεθη εἰς τὸ προηγουμένῳ παραδείγμα εἶναι ἢ απόλυτος πίεσις αὐτοῦ ἢτοι $P_d = 0.204 \quad 0.51 \quad 0.02 \quad 1.36 \quad 2.04 \text{ at}$

Ἐάν P_d ἡ υπερπίεσις τότε $P_d = P_a - A$ (ἴδε σελίδα 13 εξιώσις 6) Οὕτω διὰ $P_d = 0.204 \text{ at}$ τότε $P_d = 0.204 - 1.04 = -0.8 \text{ at}$ υποπίεσις.

$$\text{Διὰ } P_d = 0.51 \quad \text{τότε } P_d = 0.51 - 1.04 = -0.53 \text{ at} \quad \text{υποπίεσις}$$

$$-\text{--} \quad P_d = 1.02 \quad " \quad P_d = 1.02 - 1.04 = -0.02 \text{ at} \quad -\text{--}$$

$$-\text{--} \quad P_d = 1.36 \quad " \quad P_d = 1.36 - 1.04 = 0.32 \text{ at} \quad \text{υπερπίεσις}$$

$$-\text{--} \quad P_d = 2.04 \quad " \quad P_d = 2.04 - 1.04 = 1 \text{ at} \quad -\text{--}$$

5) Τὸ αέριον παραδείγματος 3 ἔχει πάλιν εἰς μίαν θέσιν τοῦ ἐμβόλου Ε ὥσκος $V = 0.2 \text{ m}^3$ καὶ πίεσην $P = 750 \text{ mm ύδραργύρου}$.

Νά εὑρεθῇ ὁ γέος ὥσκος τοῦ αέριου δταν διὰ μετακινήσεως τοῦ ἐμβόλου Ε υπερπίεσις αὐτοῦ γίνη ἀντίστοιχης 0.2 0.5 1.25 2 at.

Λύσια: Θά εφαρμόσωμεν πάλιν τὸν νόμον τοῦ Boyle-Mariotte ἢτοι $P_1 V_1 = P_2 V_2$.

$$\text{Έθω } P_1 = \frac{750}{735.5} = 1.02 \text{ at} \quad \text{καὶ } V_1 = 0.2 \text{ m}^3 \quad \text{εἶναι δέ γνωστόν καὶ τὸ} \\ P_2. \quad \text{λύσκειν ὡς πρὸς } V_2 \text{ ἢτοι } V_2 = \frac{P_1 V_1}{P_2}$$

$$\text{Ούτω διὰ } P_2 = 0.2 \text{ at } V_2 = \frac{1.02 \cdot 0.2}{0.2} = 1.02 \text{ m}^3$$

$$\text{" " } P_2 = 0.5 \text{ at } V_2 = \frac{1.02 \cdot 0.2}{0.5} = 0.408 \text{ m}^3$$

$$\text{" " } P_2 = 1.25 \text{ at } V_2 = \frac{1.02 \cdot 0.2}{1.25} = 0.163 \text{ m}^3$$

$$\text{" " } P_2 = 2 \text{ at } V = \frac{1.25}{1.02 \cdot 0.2} = 0.102 \text{ m}^3$$

1) Αρχή Αρχιμήδους

Η αρχή Αρχιμήδους εφαρμόζεται και είναι τα αέρια σηματά και είναι τα υγρά.

"Ητοι. Πᾶν σῶμα εὐρισκόμενον ἐντὸς αερίου τυνός θείσταται ἀνώστινον πρὸς τὸ βάρος τοῦ ἐκτοπιζομένου αερίου.

"Ητοι. Εάν ἔνα σῶμα εἶναι ὀλοκληρον ἐντὸς αερίου τότε εάν το βάρος του είναι μεγαλύτερον ἀπό τὸ βάρος ἵσου ὥκου αερίου τούτου θὰ βυθίσθῃ εἰς τὸ αέριον ὅπως π.χ. λιθός ὀργισμένος ἀλεύθερος εἰς τὸν αέρα καταλιπτεῖ, εάν εἶναι ἵσος πρὸς τὸ βάρος ἵσου ὥκου αερίου τὸ σῶμα, θὰ αἰωρεῖται εἰς τὸ αέριον καὶ ἀν εἶναι μικρότερον ἵσου ὥκου αερίου τὸ σῶμα θὰ ἀνέλθῃ ὅπως π.χ. ὁ καπνός, ταὶ αερόστατα κ.λ.π.

Ἐπὶ τῆς αρχῆς αὐτῆς κατασκεύασθησαν ταὶ αερόστατα καὶ αερόλοιπα διὰ τῶν ὅποιων ὁ ἄνθρωπος ἔκανε ἐναρξίν διὰ τὴν κατάκτησιν τοῦ αέρος. —

ΚΕΦΑΛΑΙΟΝ Β.

ΘΕΡΜΟΤΗΣ

1) Ορισμός

Τηλειάζοντες διάφορα σώματα π.χ. πυράν, τεμάχια πάγου τεμαχία ειδικού κλπ. αισθανόμενα ὅλλοτε τὸ αἰσθήμα τοῦ θερμοῦ καὶ ὅλλοτε τοῦ ψυχροῦ.

Ἡ αὕτη ἡ ὅποια προσαρτεῖ τὸ αἰσθήμα τοῦ θερμοῦ ἢ τοῦ ψυχροῦ καλεῖται θερμότης.

Ἡ θερμότης ἐπιδρῶσις ἐπὶ διάφορων σωμάτων ἐπιφέρει διάφορα ὅποτε λέθηματα π.χ. σῶμα επερεόν π.χ. ὁ κηρός διέπιερά-

γενική τῆς θερμότητος δύναται νά μεταβληθῇ εἰς υγρὸν ἥτοι νά τακῇ. Επίσης σώμα υγρὸν ὅπως τὸ θέρμαρ διὰ τῆς θερμότητος μεταβάλλεται εἰς αέριον (ἀτμόν) ἥτοι ἐξαεροῦνται.

Ἐπίσης διὰ τῆς θερμότητος ἐπέρχεται νά μεταβολὴ τοῦ ὄγκου καὶ τῶν διαστάσεων τῶν σωμάτων στερεῶν υγρῶν καὶ αερίων ἥτοι η διαστολή ή ευστολή αὐτῶν.

2) Διαστολὴ τῶν σωμάτων

Πάντα εκεδόν τὰ σώματα στερεά, υγρά καὶ αέρια, θερμαινόμενα αὐξάνουσι κατὰ τὰ διαστάσεις αὐτῶν ἥτοι διαστέλλονται.

Ταῖς αέρια διαστέλλονται περισσότερον ὅλων καὶ τὰ στερεά ὅλιγότερον.

Λεγομένη πάντα εκεδόν φυσικοὶ θέρμανται καὶ ἐξαιρέσεις ἐκ τῶν ὅποιων ὅλαι εἶναι πραγματικοί οὕτως ὁ ιωδιοῦχος ἄρχυρος, τὸ θέρμαρ ὁ ἀδάμας υποώριζμένα περιστάσεις θερμαινόμενα ανετέλλονται καὶ ὅλαι φαινομενικαὶ δρειλόμεναι εἰς μεταβολὰς τῆς φύσεως τοῦ σώματος ὅπως π.χ. τὸ ξύλον, η ἄργυρος, ταὶ σποιαὶ θερμαινόμενα ευστέλλονται διότι χάνουν μέρος τοῦ θέρματος τὸ ὅποιον περιέχουν.

Η διαστολὴ τῶν σωμάτων ἀποδεικνύεται διὰ διαφόρων πειραμάτων, τὰ διποία δὲν θὰ περιγράψωμεν.

3) Θερμοκρασία

Ο βαθμὸς τῆς θερμάνσεως ἐνὸς σώματος λέγεται θερμοκρασία αὐτοῦ.

Όταν σώμα τῇ θερμαίνεται λεγομένη ὅτι η θερμοκρασία του αὐξάνεται, Όταν δὲ ψύχεται λεγομένη ὅτι η θερμοκρασία του έλλατούται.

Όταν ὅμως ἔνα σώμα θερμαίνεται τότε ὁ ὄγκος του αὐξάνεται (πλὴν τῶν ἐξαφρέσεων) καὶ Όταν ψύχεται ὁ ὄγκος του ἔλλατούται.

Ἐπομένως ἐκ τῶν μεταβολῶν τοῦ ὄγκου ἐνὸς σώματος δυνάμεθα νά συμπεράνωμεν ἐάν τούτο ἐθερμάνθη η ἐψύχθη ἥτοι ἐάν η θερμοκρασία του πολλήθεν η ἀλλαττώθη.

Ἐάν ὁ ὄγκος τοῦ σώματος μένει ἀμετάβλητος τότε η θερμοκρασία του μένει σταθερά. Τοιούτοτρόπως διά τῆς ἐξετασεως τοῦ ὄγκου ἐνὸς σώματος δυνάμεθα νά προσδιορίσωμεν τὴν θερμοκρα-

σιαν αὐτοῦ. Οταν όμως πρόκειται περὶ δύο ἢ περισσοτέρων σώμα-
των πῶς θά ἐξακριβώσωμεν ότι αὐτά ἔχουν τὴν αὐτὴν ἢ διαφό-
ρους θερμοκρασίας;

Ἐάν δύο σώματα Α καὶ Β τιθέμενα πλησίον ἀλλήλων δὲν ὕγει
επανται σύδεμιαν μεταβολὴν τοῦ ὄγκου των τότε λέγομεν ὅτι
τὰ σώματα αὗτά ἔχουν ἴσας θερμοκρασίας. Εάν όμως τοῦ ἐνος
ἐξ αὐτῶν π.χ. τοῦ Α ὁ ὄγκος αὐξηθῇ τότε θά παραπρήσωμεν
ὅτι ὁ ὄγκος τοῦ Β θά ἐλαττωθῇ: τότε λέγομεν ὅτι τὸ δεύτερον σώ-
μα Β εἶχε μεγαλύτεραν θερμοκρασίαν ἀπό τὸ πρώτον Α.

Ἐκ τῶν ἀνωτέρων συγάγομεν ὅτι: Ο ὄγκος ὥρισμένου βάρους σώ-
ματος τινὸς ὑπὸ τὴν αὐτὴν ἐξωτερικὴν πίεσιν ἐξαρτάται ἐκ
τῆς θερμοκρασίας του. Τενικῶς ὁ ὄγκος αὐξάνει ἢ ἐλαττούνται
ἢ μένει σταθερός, ὅταν ἡ θερμοκρασία αὐξάνει ἢ ἐλαττούνται
ἢ μένει σταθερά.

Διὰ πειραμάτων ἐξηκριβώθη ὅτι ὑπάρχουν ἐν τῇ φύσει σώμα-
τα ὃποια ὑπὸ καταλλήλους συγθήκας διατηροῦν τὴν αὐτὴν πάν-
τοτε θερμοκρασίαν.

Οὕτω ἡ θερμοκρασία τοῦ τηκομένου πάχου διατηρεῖται σταθερά.
ἔπισσης καὶ οἱ ἀτμοὶ τοῦ βράζοντος ὕδατος ἔχουν σταθεραν θερ-
μοκρασίαν καθ' ὅλην τὴν διάρκειαν τοῦ βρασμοῦ καὶ η θερ-
μοκρασία αὐτῆς εἶναι ἡ αὐτή πάντοτε. Εάν η ἀτμοσφαιρικὴ πιε-
σις εἴναι ἡ αὐτή.

Τοιαῦται θερμοκρασίαι σταθεραι εἶναι πολλαὶ εἰς τὴν φύσιν
καὶ δυνάμεθα να σκηνικασθωμεν ὅλοκληρον κλίμακα σταθερῶν
θερμοκρασιῶν, ἐκάστη τῶν ὃποιων θά παρίσταται δι' ἐνος ἀριθμοῦ

Μία τῶν κλίμακων θερμοκρασιῶν εἶναι ἡ ἑκατοντάβαθμος κλί-
μαξ θερμοκρασιῶν τοῦ Κελβίου. Εἰς αὐτὴν τὸ Ο τῆς κλίμακος
οντιστοίχει εἰς τὴν θερμοκρασίαν τοῦ τηκομένου πάχου καὶ τὸ
100 εἰς τὴν θερμοκρασίαν τοῦ ^{τῶν ὄπων} ζεύντος. Ὅδατος ὑπὸ ἀτμοσφαι-
ρικής πιέσι γε 760 μην ὑδραργύρου.

4) Θερμόμετρα

a) Όρισμός: Θερμόμετρα είναι τά ὄργανα, διὰ τῶν οἵστοιν μετρώμεν τὴν θερμοκρασίαν τῶν οικημάτων.

b) Υδραρχυρικά Θερμόμετρα: Τόμάλλον ἐν χρήσει θερμόμετρον είναι τὸ θερμόμετρον οὐδερχυρικὸν. Τοῦτο ἀποτελεῖται ἐκ οὐλῆνος ὑαλίνου ἔβωτερικῆς διαμέτρου πολὺ μικρᾶς καὶ τῆς αὐτῆς καθ' ὅλον του τὸ μῆκος κλειστὸν κατὰ τὸ ἕν ἄκρον του καὶ ἀποδηγούτος εἰς τὸ ἄλλον του ἄκρον εἰς δοχεῖον κυλινδρικὸν ἡσφαρικὸν δοχεῖον πλῆρες θερμόρρυφου (Σχῆμα 8)



"Όταν ὁ θερμόρρυφος τοῦ δοχείου θερμαίνεται διαστέλλεται καὶ ἀνέρχεται ἐντὸς τοῦ οὐλήνος, σ' ὅποιος είναι τελείως κενὸς ἀέρος. Τούναντίον, ὅταν ὁ θερμόρρυφος ψυχθῇ ευστέλλεται καὶ κατέρχεται εἰς τὸν οὐλήνα.

Κατὰ μῆκος τοῦ οὐλήνος ὑπάρχουν χαραχαί εἰς ἵσα μεταξὺ των ἀποστάσεων φέρουσαι ἀριθμοὺς ἀντιστοιχούντας εἰς τὰ διαφόρους θερμοκρασίας.

Τὸ Ο τῆς κλίμακος χαράββεται εἰς τὸ σημεῖον τοῦ οὐλήνος, εἰς τὸ σημεῖον θάσταθῇ ὁ θερμόρρυφος ὅταν τὸ δοχεῖον τοῦ θερμομέτρου είσαχθῇ ἐντὸς τηκομενού πάχου.

Ο δέ ἀριθμὸς 100 χαράββεται εἰς τὸ σημεῖον εἰστοῦ ὅποιον θάσταθῇ ὁ θερμόρρυφος ὅταν τὸ θερμόμετρον τοποθετηθῇ ἐντὸς ἀτμῶν ζέοντος ὑδατος ὑπὸ ἀτμοφαιρικῆς πίεσιν 760mm θερμόρρυφου.

Σχῆμα 8 Τὸ μεταξὺ Ο καὶ 100 διάστημα χωρίζεται εἰς 100 ἴσα μέρη καὶ προεκτείνεται ἢντος διαδιάρεσις αὐτή καὶ κάτω τοῦ Ο καὶ ἄνω τοῦ 100.

Τοὺς ἀριθμοὺς τοὺς ἀντιστοιχούντας εἰς τὰ χαραχάς ἄνω τοῦ Ο τὰς συνδέενομεν μὲ τὸ σημεῖον + καὶ τοὺς κάτωθι τοῦ Ο τὰς συνοδεύομεν μὲ τὸ σημεῖον -. Οὕτω τὴν θερμοκρασίαν τῶν 10 βαθμῶν ὑπερ τὸ Ο σημειούμεν διὰ +10°.

Η θερμοκρασία, ποὺ δύναται νὰ δειξῃ τὸ θερμόρρυφικὸν θερ-

μόνητρον δέν δύναται να είναι χαμηλοτέρα των -39° περίπου δίστι έισ την θερμοκρασίαν αυτήν στερεοποιεῖται σ' άνθραχυρος (πήγυνται) ούτε υψηλοτέρα των $+360^{\circ}$, εἰς την οποίαν ούτος ζεῖ. (Βράζει). Η κλίμαξ αὕτη ως και προηγουμένως ἀνεφέρεται είναι τὸ κλίμαξ Κελείου. Εἰς τὴν κλίμακαν αὐτὴν ἡ θερμοκρασία τοῦ ύγρους ἀνθρώπου είναι $+37^{\circ}$.

Διὰ τοὺς ἄνω τοῦ Ο βαθμούς δυνύθως παραλείπομεν τὸ σύμβολον +.

"Άλλαι κλίμακες. Έκτος τῆς κλίμακος Κελείου ὑπάρχουν καὶ ἄλλαι κλίμακες ως τοῦ Ρεωμύρου καὶ Φαρενάϊτ. (Farenheit).

Εἰς τὴν κλίμακα τοῦ Ρεωμύρου τὸ Ο τῆς κλίμακος ἀντιστοιχεῖ εἰς τὴν θερμοκρασίαν τοῦ τηκομένου πάχου, καὶ τὸ 80 εἰς τὴν θερμοκρασίαν τοῦ ζέοντος ὕδατος ὑπὸ πιεσιν 760 μm ἄνθραχυρου. Ήτοι οἱ 100 βαθμοὶ Κελείου ἀντιστοιχοῦν εἰς 80 βαθμοὺς Ρεωμύρου καὶ εἰς βαθμὸς Κελείου εἰς $\frac{80}{100} = \frac{4}{5}$ βαθμοὺς Ρεωμύρου. Διπλάδι διὰ νὰ μετατρέψωμεν βαθμοὺς Κελείου εἰς βαθμοὺς Ρεωμύρου πολλαπλασιάζομεν αὗτοὺς ἐπὶ τὸ κλάσμα $\frac{4}{5}$ καὶ ἀντιστρέψων διὰ νὰ μετατρέψωμεν βαθμοὺς Ρεωμύρου εἰς Κελείου πολλαπλασιάζομεν αὗτοὺς ἐπὶ $\frac{5}{4}$. Ήτοι ${}^{\circ}\text{R} = \frac{4}{5} {}^{\circ}\text{C}$ καὶ ${}^{\circ}\text{C} = \frac{5}{4} {}^{\circ}\text{R}$ (${}^{\circ}\text{C} = \text{βαθμοὶ Κελείου}, {}^{\circ}\text{R} = \text{βαθμοὶ Ρεωμύρου}$). Εἰς τὴν Ἀγγλίαν καὶ Ἀμερικήν γίνεται χρῆσις τῆς κλίμακος τοῦ Φαρενάϊτ.

Εἰς τὴν κλίμακα αὐτὴν ἡ θερμοκρασία τοῦ ζέοντος ὕδατος παρίσταται διὰ τοῦ ἀριθμοῦ $+212$. Η θερμοκρασία 0° τῆς κλίμακος Κελείου ἀντιστοιχεῖ εἰς τὴν θερμοκρασίαν $+32^{\circ}$ τῆς κλίμακος Φαρενάϊτ. Άρα 1 βαθμὸς Κελείου (C) ἀντιστοιχεῖ πρὸς $\frac{180}{100} = \frac{9}{5}$ βαθμοὺς Φαρενάϊτ. (F). Επομένως διὰ νὰ μετατρέψωμεν βαθμοὺς C εἰς βαθμοὺς F πολλαπλασιάζομεν τοὺς βαθμοὺς C ἐπὶ $\frac{9}{5}$ καὶ εἰς τὸ ἔξαρχόμενον προσθέτομεν τὸν αριθμὸν 32 ητοι ${}^{\circ}\text{F} = {}^{\circ}\text{C} \cdot \frac{9}{5} + 32$.

Καὶ ἀντιστρόφως διὰ νὰ μετατρέψωμεν βαθμοὺς F εἰς C ἀγα-
ροῦμεν πρῶτον ἀπό τοὺς βαθμοὺς Φαρενάϊτ τὸν ὄριθμὸν 32
καὶ ἔπειτα πολλαπλασιάζομεν τὴν διαφοράν ἐπὶ $\frac{5}{9}$ ἢ τοι ${}^{\circ}\text{C} =$
 $({}^{\circ}\text{F}-32) \cdot \frac{5}{9}$.

Παρόδειγμα: 1) Νὰ μετατραπῇ εἰς βαθμοὺς Φαρενάϊτ καὶ
Ρεωμύρου ἡ θερμοκρασία 120°C (Κελσίου).

Λύσις: α) Σύμφωνα μὲ δόσα ἐλέχθησαν προηγουμένως ἔκο-
μεν: βαθμοὶ Φαρενάϊτ = $120 \cdot \frac{9}{5} + 32 = \frac{120 \cdot 9}{5} + 32 = 216 + 32 = 248$
ἢ τοι οἱ 120°C ἀντιστοιχοῦν εἰσ 248°F .

β) Διὰ νὰ μετατρέψωμεν τοὺς βαθμοὺς Κελσίου εἰς Ρεωμύ-
ρου πολλαπλασιάζομεν αὐτοὺς ἐπὶ $\frac{4}{5}$ ἢ τοι οἱ 120°C ἀντιστοι-
χοῦν πρὸς $120 \cdot \frac{4}{5} = 96^{\circ}\text{R}$.

2) Νὰ μετατραποῦν οἱ 56° Ρεωμύροις εἰς βαθμοὺς Φαρενάϊτ

Λύσις: οἱ $56^{\circ}\text{R} = 56 \cdot \frac{5}{4} = 14 \cdot 5 = 70^{\circ}\text{C}$
ἢ ἐπέρου οἱ $70^{\circ}\text{C} = 70 \cdot \frac{9}{5} + 32 = 126 + 32 = 158^{\circ}\text{F}$.

ἢ τοι οἱ 56° Ρεωμύρου ἀντιστοιχοῦν εἰσ 158° Φαρενάϊτ.

3) Νὰ τραποῦν οἱ 198° Φαρενάϊτ εἰς βαθμοὺς Κελσίου καὶ
Ρεωμύρου.

Λύσις: $198^{\circ}\text{F} = (198 - 32) \cdot \frac{5}{9} = \frac{166 \cdot 5}{9} = 92,3^{\circ}\text{C}$

ἢ ἐπέρου οἱ $92,3^{\circ}\text{C} = 92,3 \cdot \frac{4}{5} = 73,8^{\circ}\text{R}$

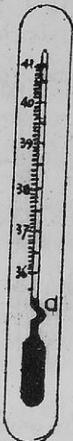
ἢ τοι οἱ $198^{\circ}\text{F} = 92,3^{\circ}\text{C} = 73,8^{\circ}\text{R}$

γ) Άκροβάθμια Θερμόμετρα (Μεγίστων καὶ Ελαχιστών Θερμοκρασιῶν)
Η θερμοκρασία τῶν σωμάτων συνήθως δὲν μένει σταθερά ἀλ-
λὰ μεταβάλλεται μετά τοῦ χρόνου. Διὰ νὰ εὑρωμεν ποια εἶ-
ναι η μεγίστη καὶ ποια η ἐλαχιστη θερμοκρασία ἑνὸς σώματος
κατὰ τὴν διάρκειαν χρόνου τινός μεταχειρίζομεθα τὰ λεξόμε-
να άκροβάθμια θερμόμετρα.

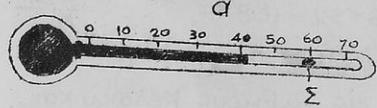
Ταῦτα εἶναι μεχιστοβάθμια διὰ τὴν μέτρησιν τῆς μεχιστῆς θερ-
μοκρασίας καὶ ἐλαχιστοβάθμια διὰ τὴν μέτρησιν τῆς ἐλαχιστῆς
θερμοκρασίας.

Συνίθη μεχιστοβάθμια θερμόμετρα εἶναι τὰ τῶν ἰατρῶν, εἰς

ταῦτα σ' εωλην πλησίον τῆς λεκάνης τοῦ θερμαργύρου φέρει μίαν επρέβλωσιν α΄ Σχῆμ. 9, ἔγεικα τῆς ὁποίας σ' ὑδράργυρος ἀνέρχεται μὲν εἰς τὸν εωλην τοῦ θερμομέτρου ὅταν διαστέλλεται, δὲν δύνεται ὅμως να κατέλθῃ εἰς τὴν λεκάνην ὅταν ευστέλλεται εἰκός ἐάν τὸ τιγάξωμεν ἀποτύμων.

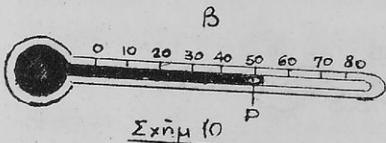


Σχῆμ. 9



a

Σ



B

Σχῆμ. 10

P

στοράθμιον θερμόμετρον, τὸ ὅποιον τῷ ἐποίην εἶναι πλήρες σίνοπνευματος καὶ εἰς τὸν σριζόντιον αὐτοῦ εωλην φέρει κυλινδρίσκον ὑάλινον ρ (Σχῆμ. 10^b) βυθισμένον ἐντὸς τοῦ σίνοπνευματος.

“Οταν τὸ σίνοπνευμα διαστέλλεται διέρχεται ἐλευθέρως μεταξὺ τοῦ κυλινδρίσκου καὶ τῶν παρείων τοῦ εωλην καὶ δέ μετακινεῖ τὸν κυλινδρίσκον τούτον. Όταν ὅμως ευστέλλεται συμπαρασύρει καὶ τὸν κυλινδρίσκον οὕτως ὥστε οὗτος δεικνύει τὴν ἐλαχίστην θερμοκρασίαν.

5. Πυρόμετρα

α) Τεγικά: Πυρόμετρα εἶναι τὰ ὄργανα σιὰ τῶν ὅποιων μέτρου-

μεν ύψηλας θερμοκρασίας.

Έχουμεν διάφορα είδη τοιούτων πυρομέτρων, ταί σποια σπρίζονται εἰς διαφόρους ἀρχάς.

Διά θερμοκρασίας μέχρι 360°C (κελσίου) μεταχειρίζομεθα τό κοινόν θερμοχυρικόν θερμόμετρον. Διά θερμοκρασίας 500° έως 550°C συνάμεθα νά μεταχειρίζθημεν τό θερμοχυρικόν θερμόμετρον ἐντὸς τοῦ εωλήνος τοῦ σποιού ἔγκλεισμεν τό ἀερίον ἄ-ζωτον υπό πίεσιν 20° έως 30° ἀτμοσφαιρῶν δηότε ἀνυψούμεν τήν θερμοκρασίαν βραχμοῦ τοῦ θερμοχύρου. Διά θερμοκρασίαν ἔως 750°C συνάμεθα νά μεταχειρίζθημεν τό ἀνωτέρῳ θερμοχυρικόν θερμόμετρον ἀλλά μέ δοχεῖον ἐκ χαλαζίου, διότι ού οὐλος εἰς τοὺς 500° έως 550°C μαλακώνει.

Διά ἀνωτέρας θερμοκρασίας και μέχρι 1500°C μεταχειρίζομεθα ταί λεγόμενα ἀερικά θερμόμετρα.

Ἐπίσης εἰς ύψηλας θερμοκρασίας μεταχειρίζομεθα τά μεταλλικά θερμόμετρα, τά ἵλεκτρικά διά ἀντιστάσεως, τά θερμολεκτρικά, τά ὄπτικα.

β) Αερικά θερμόμετρα:

Τά αερικά θερμόμετρα περιέχουν ἔγτος δοκείου κλειστοῦ ἀ-ερίου ὅπως, τό ἄζωτον, τό θερμοχόνον, ἴδια δέ τό ήλιον.

Οταν θέσωμεν τοῦτο ἐπί τοῦ σώματος θερμοῦ τότε ού πίεσιν τοῦ ἀερίου θά αὐξηθῇ (ὡς θα ἴδωμεν ἀργότερον) και ού αὔξησιν τήν πίεσσαν μετρά τήν αὔξησιν τῆς θερμοκρασίας.

Διά καταλλήλου τρόπου μετρώμεν ταχέως και ἀκριβῶς τήν πίεσιν τοῦ ἔγκλειστου ἀερίου και ἐπομένως τήν θερμοκρασίαν αὐτοῦ. Η κλίμαξ τοῦ θερμομέτρου ἀντί γα δεικνύν τὰς πιέσεις τοῦ ἀερίου δεικνύει ἀμέσως τὰς ἀντιστοίχους θερμοκρασίας αὐτοῦ.

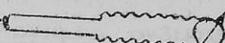
γ) Θερμολεκτρικόν πυρόμετρον

Τά πυρομετρικά ταῦτα σπρίζονται ἐπί τής ἔξης ἀρχῆς Έάν λάβωμεν δύο ράβδους ἐκ σιαφορετικῶν ὄλων π.χ.

άντικμονιού και βίεμουθίου και τας συγκολλησμένων μεταξύ των είναι τό έν ακρον αὐτῶν τα δέ ἄλλα ἐλεύθερα ὅκρα αὐτῶν ἔτεσσαμεν διδι σύρματος, εἰς τὸ σποῖον παρεμβάλλομεν εὐδιαθητον ἀμπερόμετρον, τότε οὖν θερμάνομεν τὴν συγκολλησιν θα ἴδωμεν ὅτι τό ἀμπερόμετρον ἀποκλείνει, "Η τοι διά της θερμάνσεως πορφύθη ἡλεκτρικὸν ρεῦμα, Τό τούτο εἶναι ἀνάλογον τῆς θερμοκρασίας εἰς τὴν σποίαν ἐθερμάνθη η συγκόλλησις.

Τό θερμολεκτρικὸν πυρόμετρον ἀποτελεῖται ἐκ ζεύχους πάβων ή τοι μλας ἐκ λευκοχρύσου και της ἄλλης ἐξ ἵρισιον ή φοδιού κου λευκοχρύσου ή και ἐξ ἄλλων εὐθηγοτέρων ὑλικῶν και χρησιμοποιεῖται διὰ θερμοκρασίας 300° ὧν 1600°C .

Τό ἀμπερόμετρον εἶναι λιον εὐαίσθητον ἀντὶ δέ να δεικνύν τό ρεῦμα σεικνύει ἀπ' εὐθειας τὰς θερμοκρασίας.

συγκόλλησις → 
ἀποκλίνει

σ) Πυρόμετρον δι' ἡλεκτρικῆς ἀντίστασεως

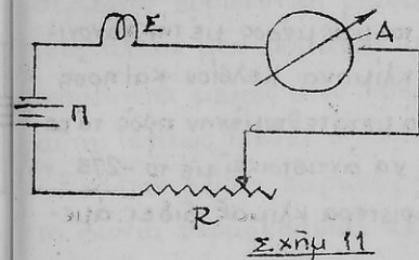
Τότο στηρίζεται ἐπὶ τῆς ἀρχῆς ὅτι η ἡλεκτρική ἀντίστασις ἐνὸς ἀγωγού αὐξάνει αὐξανομένης τῆς θερμοκρασίας καὶ διὰ καρισμένον γόμον. Το πυρόμετρον δι' οὐφηλας θερμοκρασίας τοῦ τοῦ που τούτο περιέχει ἡλεκτρικής ἀντίστασις ἐκ σύρματος ἐκ καθαροῦ λευκοχρύσου, μίαν πηγὴν ἡλεκτρικοῦ ρεύματος σταθερᾶς τάσεως καὶ ἐν γαλβανόμετρον ἀκριβείας. Εάν το σύρμα ἐκ λευκοχρύσου οὐθι εἴσι ἐπαφήν μέ το θερμὸν σῶμα τότε μεταβάλλεται η ἡλεκτρικῆς του ἀντίστασις καὶ η βελόνη τοῦ γαλβανομέτρου ἀποκλίγει ἐνώπιον κλίμακος, η οποία ἀντὶ να δώῃ τὴν νεαν ἀντίστασιν τοῦ σύρματος δίδει αμεσῶς τὴν θερμοκρασίαν εἰς τὴν οποίαν ἐθερμάνθη τούτο.

ε) Ὀπτικὸν θερμόμετρον

Τό μᾶλλον ἐν χρίσει ὀπτικὸν πυρόμετρον στηρίζεται ἐπὶ τῆς ἀρχῆς, ὅτι ὅλα τα ὑπερειδικά σώματα θερμαινόμενα εἰς μίαν καὶ τὴν αὐτὴν θερμοκρασίαν ἔχουν τὸ αὐτὸ χρήσια.

Ούτω πάν σώμα θερμαινομένον γίνεται κατ' αρχὰς φαιόν, επειτα φαιοκίτηρον, επειτα κυανούν, έρυθρον, βαθὺ έρυθρόν ἀνοικτό πορτοκαλί, ἀνοικτὸν κίτρινον, λευκόν.

Τό μηρόμετρον περιέχει ἔνα λεπτὸν μεταλικὸν σύρμα σ (εκῆμ. 11), τό δποιού διά μᾶς ἡλεκτρικῆς στήλης ή θερμαινεται περισσότερον ἢ ὅλιγότερον κατά βούλησιν διά μᾶς μεταβλητῆς ἀντιστάσεως R . ἐν ἀμπερόμετρον ἀκριβειας A μετρὰ τὴν ἐντασιν τοῦ ρεύματος ποῦ διατρέχει τὸ σύρμα.



εκ. 11

Διάμιας διόπτρας εκοπεύομεν τό σώμα, τοῦ δημοίου ξητούμεν τὴν θερμοκρασίαν. Τό σύρμα ε. ενριέκεται ἐντὸς τῆς διόπτρας καὶ εἰς τὴν θέσιν ὅπου σκηματίζεται τό εἴδωλον τοῦ εκοπευομένου

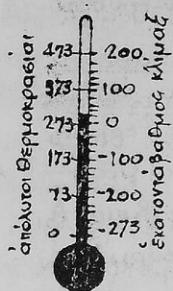
σώματος. Εάν διά τῆς μεταβλητῆς ἀντιστάσεως R αὐξηθμεν τὴν θερμοκρασίαν τοῦ σύρματος. Σ ὥστε να ἀποκτήσῃ τοῦτο τό αὐτό χρώμα μὲ τὸ εκοπευόμενον σώμα, τότε ἐξαγαγίζεται ἢ εἰκὼν τοῦ σύρματος, τὴν δημοίαν ἐβλέπομεν σία τῆς διόπτρας. Τότε διά τοῦ ἀμπερομέτρου μετροῦμεν ἀμέσως τὴν θερμοκρασίαν εἰς τὴν δημοίαν ἐθερμάνθη τὸ σύρμα καὶ ἡ δημοία εἶναι ἢ αὐτὴ μὲ τὴν τοῦ εκοπευομένου σώματος. Τὰ ὄργανα τούτα βαθμολογοῦνται διά συγκρίσεως κυρίως πρὸς τὰ ἀερικά θερμόμετρα (τό ἀμπερόμετρον βαθμολογεῖται να δεικνύῃ ἀντὶ τῆς ἐντάσεως τοῦ ρεύματος, τὴν ἀντίστοιχο θερμοκρασίαν, εἰς τὴν δημοίαν ἐθερμάνθη τὸ σύρμα).

6) Μέχισται καὶ ἐλάχισται θερμοκρασίαι - Απόλυτον μηδέν

'Απόλυτοι θερμοκρασίαι'

Διά τῶν μέχρι τοῦδε γνωστῶν μεθόδων εἰς τὴν ἐπιστήμην ἡ μέχιστη ἐπιτευχείσα εἰς τὴν γῆν θερμοκρασία εἶναι περίου 3500°C . Ἡ θερμοκρασία τοῦ ἡχού ἢ ὅμοια ἐμετρήθη δι' ὅπτικῶν μεθόδων εἶναι περίου 6000°C .

Η χαριλοτέρα έπιτευχθείσα θερμοκρασία είναι η θερμοκρασία του -270°C



Σχήμ. 11α

Η θερμοκρασία -273°C . άγνωστεται άπολυτον μηδέν. Αἱ θερμοκρασίαι σὶ ὅποιαι μετρῶνται ἀπό τοῦ ἀπολύτου μηδενὸς καὶ ἄνω ὀνομάζονται άπολυτοι θερμοκρασίαι. Οὕτω ἡ ἀπολυτος θερμοκρασία ή ἀντίστοιχονα εἰς τοὺς 20°C είναι $273 + 20 = 293$ καὶ ἡ ἀπολυτος θερμοκρασία 260 είναι ἀντίστοιχος πρὸς $-273 + 260 = -13^{\circ}\text{C}$.

Ἐὰν σώστην ὑδραργυρικοῦ θερμομέτρου ἔχει βαθμογραφίη πρὸς τὸ δεξιὸν του μὲν μέρος μὲ τὴν κανονικὴν του ἐκατονταβάθμου κλίμακα κελεῖου καὶ πρὸς τὸ ἀριστερὸν μὲ τὴν αὐτὴν κλίμακα ἀλλά μετατεθεμένην πρὸς τὰ κατωτά κατὰ 273° οὕτως ὥστε τὸ Ο αὐτῆς νὰ ἀντίστοιχει μὲ τὸ -273 τῆς ἐκατονταβάθμου (Σχήμ. 11α) τότε ἡ ἀριστερὰ κλίμαξ δίδει ἀμείωνα τὰς ἀπολυτους θερμοκρασίας.

Γενικῶς ἔὰν τὸ εἶναι η θερμοκρασία σώματος τίνος μετρουμένη σὶς βαθμοὺς κελεῖου καὶ T ἡ ἀπολυτος θερμοκρασία αὐτοῦ τοτε: $T = 273 + t \dots \dots \dots (7)$

Διὰ τὴν μετρισὸν θερμοκρασίῶν ἔως -39°C δύναται γάρ ξίνη χρησιμοποιεῖσθαι τοῦ ὑδραργυρικοῦ θερμομέτρου. Διάτην θερμοκρασίαν κατωτέραν τοῦ -39°C καὶ διὰ μέχρι περίπου -100°C χρησιμοποιοῦνται θερμόμετρα μὲ σιγόνυμα ἡ προτιμώτερον τολονόλην ἡ πετρελαϊκοὶ αἰθέρα, ὅποτε δύνανται νὰ μετρηθοῦν θερμοκρασίαι καὶ κάτω τῶν -100°C (μὲ πετρελαϊκὸν αἰθέρα μέχρι -188°C).

Διὰ τὰς λίαν χαριλάς θερμοκρασίας μέχρι -270°C μεταχειρίζομεθα διερικά θερμόμετρα περιέχοντα ἀέριον ή λίουν.

7) Ποσότης θερμότητος - Μογάδες θερμότητος

a) Ποσότης θερμότητος: Ἐκαλέσαμεν θερμότητα τὸ αἴτιον, τὸ δύσιον προκαλεῖ τὸ αἰσθητικὸν θερμοῦ καὶ τοῦ ψυχροῦ.

Οταν πλησιάζομεν εἰς φλόγα ή εἰς πυράν ἡ ἐκτιθέμεθα εἰς τὸν ἥλιον αἰσθανόμεθα τὸ αἰσθητικὸν θερμοῦ, λέγομεν δέ, ὅτι τὰ διώρυτα ταῦτα θερμαίνουν ἡμᾶς ἢ ὅτι μᾶς ἐκπέμπουν θερμό-

τητα. Έαν ράβδοι θερμίν βυθίσωμεν ἐντός ψυχροῦ ὕδατος τότε η θερμοκρασία τῆς ράβδου θά καταπέσῃ και τοῦ ὕδατος θά αὐξηθῇ, λέγομεν δέ ὅτι οὐ μὲν θερμή ράβδος παρέσχε, θερμότητα εἰσ τὸ ὕδωρ, τὸ δέ ὕδωρ ἐδέχθη θερμότητα ἐκ τῆς ράβδου οὐ ὅτι οὐ θερμή ράβδος εἶναι πηγὴ θερμότητος διάτος ψυχροῦ ὕδωρ.

Τερικῶς έὰν εἰσ ἔνα χῶρον πέραν τοῦ διοίου δὲν ἐξέρχεται θερμότητα εὐρίσκονται διαφορά βώματα διαφόρων θερμοκρασιῶν, τότε ἄλλων μὲν βωμάτων αὔξανεται η θερμοκρασία καὶ ἄλλων καταστίνεται μέχρις ὅτου η θερμοκρασία ὅλων τῶν βωμάτων γίνεται αὐτή. Τερικῶς γεχύει στο κανίων:

"Εκαστον βῶμα παραχωρεῖ θερμότητα εἰσ πάντα ταῖς βώματα ταῖς ἔχοντα θερμοκρασίαν κατωτέραν αὐτοῦ καὶ δέχεται θερμότητα ἀπό πάντα ταῖς βώματα ταῖς ἔχοντα θερμοκρασίαν υψηλοτέραν αὐτοῦ." Ήτοι πᾶν βῶμα εἶναι πηγὴ θερμότητος διά πᾶν ἄλλον χαμηλοτέρας θερμοκρασία.

B) Μονάς θερμότητος

Πρὸς μετρητιν τῶν ποδοτήτων θερμότητος, τὰς οἵμοιας δέχονται η εκπέμπουν τὰ βωμάτα λαμβάνομεν ὥρισμέννην ποδότητα θερμότητος ὡς μονάδα καὶ πρὸς αὐτήν συγκρίνομεν τὰς ἄλλιν ποδότητα θερμότητος.

"Ος μονάς θερμότητος ἐλήφθη η ποδότης θερμότητος, η ἀναγκαῖα ἵνα ἀνυψώσῃ τὴν θερμοκρασίαν ἐνὸς γραμμαρίου ὕδατος καθαροῦ ἀπό 0°C εἰς 1°C καὶ ἐκλήθη θερμής παρισταμένης διάτοῦ cal (Calorie)."

Εἰς τὰς τεχνικὰς ἐφαρμογὰς λαμβάνομεν συνίθωσι ὡς μονάδα θερμότητος τὴν μεγάλην θερμίδα οὐ θερμίδα χιλιογράμμου παρισταμένην διά 1 Kcal (Kilocalorie), η διοία εἶναι η ποδότης τῆς θερμότητος οὐ ἀπαιτουμένη διά τὰ ἀνυψωθῆν η θερμοκρασία ἐνὸς χιλιογράμμου ὕδατος ἀπό 0°C εἰς 1°C.

"Ἐχουμεν δέ 1 Kcal = 1000 cal.

8) Θερμοχωρητικότης τίνων σώματων

Έάν καινόμεν γρ. ἄνθρακος και ή θερμότης, ή όποια θά παραχθῇ κατά τὴν καύσιν παραληφθῆ ὀλόκληρος ὑπό 1 kg ίδατος τότε ή θερμοκρασία του θά αὐξηθῇ κατά 8°C . Ένω έάν ή θερμότης αυτή παραληφθῇ ὑπό 1 kg ίδραργύρου ή θερμοκρασία του θ' αὔξενθῇ κατά 240°C .

Ἐκ τούτων και ἐξ ὄλλων πειραμάτων φαίνεται ὅτι τὰ διάφορα σώματα ὑπό ἵσας μάζας ἀπαιτοῦν ἀγίσους ποδότητας θερμότητος διοί νά ἀνυψωθῇ η θερμοκρασία των κατά τὸν αὐτὸν ἀριθμὸν βαθμῶν.

Καλείται θερμοχωρητικότης ἕνος σώματος τὸ ποσὸν τῆς θερμότητος, σῆμοίον ἀπαιτεῖται σιὰ νά αὐξηθῇ η θερμοκρασία 1 kg τοῦ σώματος κατά 1 βαθμὸν π.χ. Η θερμοχωρητικότης 1 kg ίδατος εἶναι 1 kcal ένω η θερμοχωρητικότης 1 kg ίδραργύρου εἶναι περίπου 33 cal = 0,033 kcal.

9) Εἰδική θερμότης στερεῶν και ύγρων

Καλείται εἰδική θερμότης σώματος τίνος στερεοῦ η ύγρου ή ποδότητας τῆς θερμότητος, ή όποια ἀπαιτεῖται σιὰ νά ἀνυψωθῇ η θερμοκρασία 1 γραμμαρίου τοῦ σώματος κατά 1 βαθμὸν.

Ἔστω C η εἰδική θερμότης σώματος τίνος. Έάν η εἰς γρ. εἴναι ικανά τοῦ σώματος τότε ἀφοῦ διὰ τὴν ἀνύψωσιν κατά 1 βαθμὸν τῆς θερμοκρασίας 1 γραμμαρίου τοῦ σώματος ἀπαιτεῖται C ποδότης θερμότητος τότε διὰ τὴν ἀνύψωσιν κατά 1 βαθμὸν την γραμμαρίων τοῦ σώματος θά ἀπαιτεθῇ θερμότης m.c

Έάν η θερμοκρασία τοῦ σώματος αὐτοῦ ἀπό θέρμη θ' ἔτοι έάν υψωθῇ κατά $\theta - \theta'$ τότε διοί τὴν ἀνύψωσιν αὐτὴν τῆς θερμοκρασίας ἀπαιτεῖται ποδότης θερμότητος Q Υει προς.

$$Q = m.c (\theta' - \theta) \dots \dots \dots (8)$$

Η εἰδική θερμότης τοῦ ίδατος οὐσιῶν τίνος 1

Παραδείγματα:

- 1) Χαλύβδινος ὅξων βάρους 90 kg και ἀρχικῆς θερμοκρα-

ειας 30°C θερμαίνεται έντος κλιβάνου μέχρι θερμοκρασίας 810°C .

Να εύρεθη τόπος της θερμότητος που απορροφά σύντος διατήν θερμότητας.

Λύσις: Εάν ο τόπος της θερμότητος τότε συμφίλων
γραφής την έξισης (8) σελίδης 28 έχουμε $Q = m \cdot c (\theta' - \theta)$.

"Ενθα $m =$ τό βάρος του άξωνος $C =$ η ειδική του θερμότητα.
Θ' η τελική του θερμοκρασία και $\theta =$ η αρχική του θερμοκρασία.

"Έχουμε δεδομένα: $m = 90\text{ kg}$, $\theta' = 810^{\circ}\text{C}$, $\theta = 30^{\circ}\text{C}$. Αφ' ετέρου
δεκόμεθα σιά τό χάλυβα $c = 0.15 \text{ kcal/kg}$.

$$\text{Άρα } Q = 90 \cdot 0.15 (810 - 30) = 90 \cdot 0.15 \cdot 780 = 10.530 \text{ kcal.}$$

2) Ο χαλύβδινος άξων του προηγουμένου παραδείγματος έχει-
γόμενος έκ του κλιβάνου ίντι θερμοκρασίαν 780°C βυθίζε-
ται έντος περιβάτου ίδατος βάρους 1000 kg και θερμοκρασίας
 35°C .

Να εύρεθη πόσον θαί ανυψωθεί η θερμοκρασία του ίδατου
έάν παραλείψωμεν την θέρμανσιν του δοχείου του ίδατου.

Λύσις: Η θερμότητα την οποίαν θά κάνει ο χαλύβδινος άξων
κατά την ψύξην του θαί την παραλάβη τό ίδωρο. "Εστω θ η
θερμοκρασία την οποίαν θ' αποκτήσει τό ίδωρο ιαί ο άξων οπαν
έξισθον αι θερμοκρασίαι των.

Η θερμότητα την οποίαν θαί κάνει ο άξων είναι ίαν γράφεις

$$Q = 90 \cdot C_1 (780 - \theta)$$

(Ένθα $C_1 =$ η ειδική θερμότητα του χάλυβας) ή δέ θερμό-
τητα την οποίαν θά λάβη τό ίδωρο είναι.

$$Q = 1000 \cdot C_2 (\theta - 35)$$

(Ένθα $C_2 =$ η ειδική θερμότητα του ίδατου)

$$\text{Άρα } 90 \cdot C_1 (780 - \theta) = 1000 \cdot C_2 (\theta - 35)$$

Παραδεκόμεθα σιά τόν χάλυβα και είσ τα ορια θερμοκρασίας
 0° έως 800° οτι $C_1 = 0.15$ και διά τό ίδωρο μεταξύ 0° έως 100° ,
 $C_2 = 1$ άρα η άνω σχέσης σημάφεται.

$$\begin{aligned}
 & 90 \cdot 0,15 \cdot (780 - \Theta) = 1000 (\Theta - 35) \\
 \therefore & 13,5 (780 - \Theta) = 1000 (\Theta - 35) \\
 \therefore & 13,5 \cdot 780 - 13,5 \Theta = 1000 \Theta - 35000 \\
 \therefore & 10520 - 13,5 \Theta = 1000 \Theta - 35000 \\
 \therefore & 1000 \Theta + 13,5 \Theta = 35000 + 10520 \\
 \therefore & 1013,5 \Theta = 45520 \\
 & \Theta = 44,8^{\circ} \text{C}
 \end{aligned}$$

Έπομένως ή Θερμοκρασία του Υδάτος θα γίψωθη κατά

$$44,8 - 35 = 9,8^{\circ} \text{C}$$

10) Ειδική Θερμότης τῶν αέριων

Όταν γίνεται δύναται: α) να διασταλή τούτο έλευθερως ἐνώ η πιεσίς του να παραμένει σταθερά καὶ β) να παραμένει ο ὄγκος του σταθερός ἐνώ η πιεσίς του να γίνεται.

Αποδεικνύεται διὰ πειραμάτων ότι εἰς τὰς δύο αὗτας περιπτώσεις ποσότης 1 gr. ἐκ τοῦ αέριου ἀπαιτεῖ διάφορον ποσὸν θερμοτικού διάντα αὐξηθῆναι η θερμοκρασία του κατά 1 βαθμόν ἢ τοι η ειδική θερμότης αὐτοῦ εἰς τὰς δύο αὗτας περιπτώσεις δὲν εἶναι η ίδιη. Έπομένως διακρίνουμεν εἰς ταί αέρια δύο ειδικάς θερμότητας.

1) Τὴν εἰδικὴν θερμότητα ὑπὸ σταθερὰν πιεσίν Cp η σημεία ισούται μὲ τὴν ποσότητα θερμότητος η σημεία ἀπαιτεῖται διάντα αὐξηθῆναι η θερμοκρασία 1 gr. τοῦ αέριου κατά 1 βαθ. Όταν η πιεσίς αὐτοῦ παραμένει σταθερά καὶ 2) Τὴν εἰδικὴν θερμότητα ὑπὸ σταθερὸν ὄγκον Cp η σημεία ισούται μὲ τὴν θερμότητα τὴν ὀπαίτουμένην διάντα αὐξηθῆναι η θερμοκρασία 1 gr. τοῦ αέριου κατά γίνεται βαθμόν οὗτος ο ὄγκος τοῦ αέριου κατά τὴν θερμανσίν του παραμένει σταθερός.

Κατωτέρω δίδομεν τοὺς πίνακας I καὶ II τῶν εἰδικῶν θερμοτήτων τῶν κυριωτέρων αέριων καὶ τῶν εἰδικῶν θερμοτήτων μερικῶν στέρεων καὶ ύγρων.

ΠΙΝΑΚΗ 1.

Ειδικοί βάρος - Μοριακόν βάρος καὶ ειδικαὶ θερμοτητες τῶν αερίων.

Άεριον	Χημικόν ευρισκόλ	Βάρος ιωσείον βαρίεσιν 760 υπαρχόγραφον	Σκετική πο- κνομή βάρος του αέρα (θραύσιος ροτόθερος 1)	Μοριακόν βάρος (περίπου)	Σταθερά τεύχερον R	Cp	Cv	ΕΡ/ευ
Ηλίον	Hε	0.1785	0.158	4	212.0	1.251	0.755	
Αργόν	Hr	0.7782	1.378	40	21.26	0.127	0.077	
Αζίρ	-	1.2928	1.000	(29)	29.27	0.241	0.172	1.40
Οξυγόνον	O ₂	1.4289	1.105	52	26.50	0.218	0.156	1.40
Υερογόνον	H ₂	0.08987	0.0894	2	420.6	3.408	2.420	1.41
Ηελίων	N	1.2505	0.968	28	30.26	0.250	0.178	1.40
Μονοξείδιον ανθρ.	CO	0.2502	0.967	28	30.20	0.250	0.180	1.40
Διοξειδίον ανθρ.	CO ₂	1.9768	1.529	44	19.27	0.202	0.156	1.32
Αμμωνία	NH ₃	0.7709	0.596	17	49.79	0.530	0.410	
Μεδίνιον	NH ₄	0.7168	0.555	16	52.90	0.531	0.406	

ΠΙΝΑΞ ΙΙ

Μεση ειδική θερμότης στερεών και ύγρων ειωμάτων
μεταξύ 0° και 100°C είναι cal/gr. ή Kcal/kg.

Άλουμινιον	0,22	Ψευδάργυρος	0,094	Χλωροφόρμιον	0,23
Άντιμονιον	0,05	Καβούτερος	0,056	Οξικόν άξινο	0,51
Μόλυ βρύσης	0,031	Βιζιμούθιον	0,030	Γλυκερίνη	0,58
Χρυσός	0,031	Βολφράμιον	0,154	Μουρουνέλαιον	0,40
Χαλκός	0,094	Μπετόν	0,21	Ναφθαλίνη	0,31
Μαγνητίον	0,25	Υαλος	0,20	Ελαιον έλαιας	0,40
Μαγκάνιον	0,12	Γραφίτης	0,20	Πετρέλαιον	0,50
Όρειχαλκός	0,092	Ξύλον	0,57-0,65	Θειϊκόν άξινο	0,35
Νικέλιον	0,11	Ξυλάνθραξ	0,20	Πίσσα	0,50
Λευκόχρυσος	0,032	Μαρμαρον	0,20	Ύδωρ	1,00
Ύδραργυρος	0,035	Λιθάνθραξ	0,31		
Σίδηρος	} 0,115	Οινόπνευμα	0,58		
Χαλκός		Άμμωνια	1,00		
Άργυρος	0,036	Αιθήρ	0,54		

11) Θερμιδομετρία

Η θερμιδομετρία πραγματεύεται τους τρόπου μετρίσεως της ποδότητος της θερμότητος της παραγομένης ή απορροφουμένης κατά την παραγωγή φαινομένου τίνος.

Διά της θερμιδομετρίας εδρίσκεται ή ειδική θερμότης στερεών, ύγρων και αέριων. Αἱ μετρήσεις γίνονται ἐντὸς ειδικῶν οργάνων τῶν θερμιδομέτρων.

Υπάρχουν πολλαὶ μέθοδοι σιὰ τὴν εὐρεσιν τῆς εἰδικῆς θερμότητος τῶν ειωμάτων, τῶν ὅποιων τὴν περιγραφὴν παραλείπομεν.

Αποτελέσματα τῶν μετρίσεων τῆς θερμιδομετρίας

Ἐκ τῶν γινομένων σιὰ τῶν διαφόρων μεθόδων τῆς θερμιδ-

μετρίας μετρήσεων εύρεθη ότι: 1) Η μεγαλειότερα είδικη θερμοίς είναι ή είδική θερμότης του υδροχόρου υπό πίεσιν σταθερά ίσης πρός $C_p = 3,4$ και κατόπιν του υδατος ήση πρός 1. 2) Η είδική θερμότης έχει αρτάται από την μοριακήν και γεωικήν κατάστασιν του εώματος π.χ. του άδαμαντος είναι 0,15 ένω του γραφίτου είναι 0,20 (και τα δύο εώματα είναι καθαρός ανθρακί)

3) Η είδική θερμότης είναι μεγαλειότερα εἰς τὴν ξυράν κατάστασιν παρότι εἰς τὴν στερεάν π.χ. του πάγου είναι ίση πρός 0,5 ένω του υδατος ήση πρός 1. Επίσης η είδική θερμότης άεριου τινός είναι μικροτέρα από την είδικήν θερμότητα του υγρού, τούτοιον τό παράγει.

4) Η είδική θερμότης μεταβάλλεται μετά της θερμοκρασίας. Διότι τα στερεά μεταξύ 0° και 100°C είναι περιπου σταθερά ὅπως ούκισ των 100°C αὐξάνει τόσον περισσότερον όσον το στερεόν πλινθίσει εἰς τὴν κατάστασιν τῆς τέξεως.

Εἰς τὰς θερμοκρασίας πλησίον του ἀπολύτου μηδενὸς η είδική θερμότης ἐλαττούται ταχέως και μηδενίζεται περίπου ὅταν η θερμοκρασία φθάσῃ πολὺ πλησίον του ἀπολύτου μηδενὸς ήτοι έναν τότε δόσωμεν εἰς τὸ εῶμα ἐλάχιστον ποσὸν θερμότης αὐξάνει βικαντικά η θέρμοκρασία του. Διό τούτο είναι δυσκολωτάτη η διατύρησις θερμοκρασιῶν πλησίον του ἀπολύτου μηδενὸς.

5) Η είδική θερμότης των άεριων υπό πίεσιν σταθεράν είναι μεγαλειότερα τῆς είδικής θερμότητος υπό οὔκον σταθερόν ήτοι $C_p > C_v$. ὡς δεικνύει και ο πίνακας I.

12) Μετάδοσις θερμότητος.

A! Γενικά: Όσα είδομεν και εἰς τὴν παράγραφον 7 ήταν δύο εώματα σταθερού θερμοκρασίας πλινθίσουν μεταξύ των ὅλιγον κατ' ὅλιγον η θερμοκρασία του θερμοτέρου οὐαί έλαττωθή, καὶ τοῦ ψυχροτέρου θά ανειθῇ μέχρις ὅτου η

Θερμοκρασία τῶν δύο σωμάτων ἐξισωθῇ. Τοῦτο ἀπεδώσαμεν εἰς τό δῆι τὸ θερμότερον σῶμα ἀποστέλλει θερμότητα εἰς τὸ φυγρότερον.

Β'. Τρόπος μεταδόσεως τῆς θερμότητος

Η θερμότης μεταδίδεται κατὰ τρεῖς τρόπους ἥτοι: α) Δι' ἀκτινοβολίας β) Δι' ἀγωγήμότητος και γ.) διὰ μεταφορᾶς διὰ ρευμάτων

α) Μετάδοσης δι' ἀκτινοβολίας

Η θερμότης δύναται νὰ μεταδοθῇ ἀπό ἕνος σώματος εἰς ἄλλο ἐξ ἀποστάσεως, κωρίς νὰ θερμανθοῦν τα ἔνδιαμεσα σώματα. Επίσης δύναται νὰ μεταδοθῇ καὶ ἂν ὁ χῶρος μεταξὺ τῶν σωμάτων εἶναι κενὸς όέρος (διὰ τοῦ κενοῦ).

Διὰ τοῦ τρόπου τούτου φθάνει η θερμότης τοῦ ὑλικοῦ εἰς τὴν γῆν.

Η μεταδίδομένη θερμότης ὀνομάζεται ἀκτινοβόλος θερμότης καὶ μεταδίδεται μὲν μεριστιν ταχύτητα ὡσεὶ πρὸς τὴν ταχύτητα τοσφωτούς (300.000 χλιόμετρα ἀνά δευτερόλεπτον).

Διὰ τὸ ποδόν τῆς θερμότητος τὸ σποῖον ἀκτινοβολεῖ ἐνα σῶμα ἰκανεῖ δύναμις τοῦ Στέφανου (Stefan) σὸ σποῖος ἐκφράζεται ὑπό τοῦ τύπου, $Q = \sigma F (T^4 - T_0^4)$ (10)

Ἐνθα Q εἶναι τὸ ποδόν τῆς θερμότητος, ποὺ ἀκτινοβολεῖ τὸ σῶμα εἰς $T + T_0$ (1ώρα) F ἡ ἐπιφάνεια τοῦ σώματος εἰς m^2 . Γείναι οὐ ἀπόλυτος θερμοκρασία τοῦ ἀκτινοβολούντος σώματος καὶ τοῦ οὐ ἀπόλυτος θερμοκρασία τοῦ περιβάλοντος τὸ σῶμα τοῦτο χώρου, σ. δέ εἶναι ἕνος συντελεστής ἐξαρτώμενος ἐκ τῆς φύσεως τῆς ἐπιφανείας καὶ τοῦ ὑλικοῦ τοῦ ἀκτινοβολούντος σώματος.

β) Μετάδοσης δι' ἀγωγήμότητος

Η θερμότης δύναται νὰ μεταδοθῇ ἐπίσης δι' ἀγωγήμότητος ἥτοι διὰ τῆς μάζης τοῦ σώματος. Π.χ. ἐάν θερμάνωμεν μεταλλικήν ράβδον εἰς τὸ ἐν αὐτῆς ἄκρον τότε θὰ θώμασεν ὅτι μετ' οὐρανοῦ η θερμότης μεταδίδεται ἀπό μορίου εἰς μόριον μέχρι τοῦ ἄλλου ἄκρου αὐτῆς, μηδαδὴ θερμαίνεται ὅλοκληρος ἢ ράβδος.

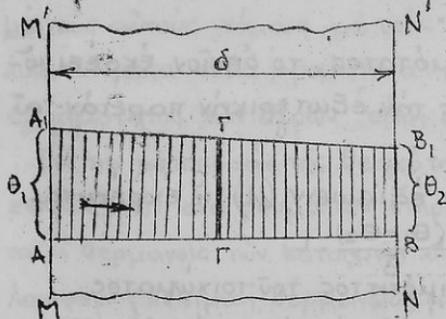
Έκ τῶν στερεῶν σωμάτων ἄλλα μεταδίδουσι καλῶς τὴν θερμότητα διὰ τῆς μάζης αὐτῶν καὶ καλοῦνται καλοὶ ἀγωγοὶ τῆς θερμότητος (π.χ ταί μέταττα) καὶ ὅλλα τὸν μεταδίδουν κακῶς καὶ καλοῦνται κακοὶ ἀγωγοὶ τῆς θερμότητος. (π.χ. Σύλα, Οὐαλος, μάλλινον ψαρεμα κ.λ.π. κακοὶ ἀγωγοὶ ἐπειδὴ τὰ υγρά καὶ τὰ ἀέρια).

Ο Φυσικός Φουριέ (Fourier) ἐμελέτησεν θεωρητικῶς τοὺς νόμους τῆς ἀγωγής μότητος τῆς θερμότητος εἰς δύο περιπτώσεις ἢτοι: α) τὴν διάδοσιν διὰ τοιχώματος καὶ β) τὴν διάδοσιν διὰ ράβδου. Οἱ νόμοι τούς δύοισι εὗρε οὗτος ἐπαλιθεύθησαν κατόπιν πειραματικῆς.

Ημεῖς θὰ ἀναφέρωμεν μόνον τὴν περίπτωσιν τῆς διαδοσεως τῆς θερμότητος διὰ τοιχώματος, ἡ οἵοια ἐνδιαφέρει περισσότερον εἰς τὰ τεχνικὰ ἔφαρμος, διπλῶς κατὰ τὸν ὑπολογισμὸν λεβήτων, κατὰ τὴν μελέτην τοῦ προβλήματος τῆς ψύξεως τῶν Μ.Ε.Κ. κ.λ.π.

γ) Διάδοσις τῆς θερμότητος διὰ τοιχώματος

Ἐστω τοιχόματα ἀπεριορίστου μήκους καὶ πάχους δ περιορίζομενον μεταξύ τῶν δύο παραλλήλων ἐπιπέδων ΜΜ' καὶ ΝΝ' (Σχῆμ 13). Ἐστω ὅτι ἡ ἐπιφάνεια ΜΜ' τοῦ τοιχώματος ἔχει



Σχῆμ 13

Ἐάν θεωρήσωμεν τομήν ἐμβαδοῦ S παραλλήλου στὸν τὸν τοιχόματον τῆς θερμότητος τὸν διέρχεται διάλυτη θερμότητα Q πρὸς $\frac{S}{\delta}$. Τότε εἰς χρόνον t διέρχεται διάλυτη θερμότητα $Q = \lambda \frac{S(\theta_2 - \theta_1)}{\delta} \cdot t \dots \dots \dots (1)$

"Ενθα λ συντελεστής ἐξαρτώμενος ἐκ τοῦ ὅλικου τοιχώματος.
"Ητοι ή διερκομένη διά τίνος τομῆς παραλλήλου πρὸς τὴν ἐπιφάνειαν τοῦ τοιχώματος θερμότης εἶναι ἀνάλογος πρὸς τὸ ἐμβραδόν τῆς τομῆς. Σ πρὸς τὴν διαφοράν θερμοκρασίας $\theta_1 - \theta_2$ μεταξύ τῶν δύο ἐπιφανειῶν τοῦ τοιχώματος καὶ πρὸς τὸν χρόνον τὸ ἀντιστρόφως δὲ ἀνάλογος πρὸς τὸν πάχος τοῦ τοιχώματος δ. Εάν φέρωμεν εὐθείαν AB κάθετον πρὸς τὸ ἐπίπεδον MM' καὶ ἐμί μέν τοῦ MM' λάβωμεν τμῆμα $AA_1 = \theta_1$, ἐπὶ δὲ τοῦ NN' τὸ $BB' = \theta_2$ τότε, εάν φέρωμεν τὴν A_1B_1 δι' αὐτῆς εὐρίσκομεν τὴν θερμοκρασίαν εἰς οιονδύποτε επίπεδον τοῦ τοιχώματος: π.χ. εἰς τὸ σημεῖον G μὲν θερμοκρασία εἶνα ἵγια πρὸς $\theta = \Gamma\Gamma$, (^{Ένθα} $\Gamma\Gamma$, κάθετος πρὸς τὴν AB).

Ο πίνας III τῆς σελίδος 40 δίδει τὰς τιμὰς τοῦ συντελεστοῦ ἀγωγιμότητος λ διαδιάφορα όλικά επερεά. Έκ μετρήσεων εὑρεθῇ ὅτι ή ἀγωγιμότης τῶν ὥρων εἶναι πολὺ μικρά, πολὺ δὲ μικροτέρα εἶναι of ἀγωγιμότης τῶν ἀερίων.

Παράδειγμα

Τοιχώμα γούρου ἐκ πυρεμάχων πλίνθων, ἐπιφανείας τοιχώματων $0,6 \text{ m}^2$ καὶ πάχους 760ν πρὸς 15 cm ἔχει εἰς τὴν ἐσωτερικὴν του παρειὰν θερμοκρασίαν 1100° C καὶ εἰς τὴν ἐξωτερικὴν του θερμοκρασίαν 200° C .

Νό εὑρεθῆ τὸ ποδὸν τῆς θερμότητος, τὸ ὅποιον ἐκρέει ωριαίως ἐκ τῆς ἐσωτερικῆς πρὸς τὴν ἐξωτερικὴν παρειὰν τοῦ τοιχώματος.

Λύσις: Συμφώνως πρὸς τὴν ἐξίσωσιν (II) ή ἐκρέουσα θερμότης εἶναι, $Q = \lambda \cdot S \frac{(\theta_1 - \theta_2)}{\delta} \cdot t$

"Ενθα $\lambda = \sigma$ συντελεστής ἀγωγιμότητος τοῦ τοιχώματος.

Ο πίνας III σελίδιος 40 δίδει διὰ τὸν λ . τιμὰς $\lambda = 0,59 \div 119$.
Δεκόμεθα $\lambda = 119 \text{ Kcal/m h}^\circ \text{C}$

$S = \text{η ἐπιφάνεια τοῦ τοιχώματος} = 0,6 \text{ m}^2$ (εἰς τετρ. μέτρα)

$$\theta_1 - \theta_2 = 1100 - 200 = 900^\circ \text{ C}$$

δ : πάκος τοιχώματος = 0,15 m (είσι μέτρα).

ψ : t = όχρος 1 ώρα.

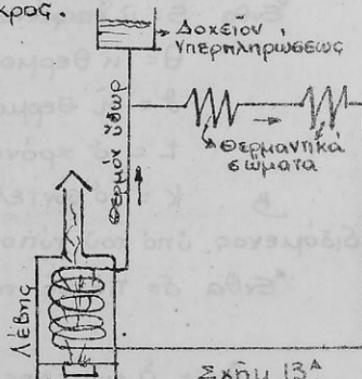
$$\text{ἄρα } Q = \frac{1.19 \cdot 0.6 \cdot 900 \cdot 1}{0.15} = 1.19 \cdot 45900 = 4284 \text{ kcal}$$

δ) Μεταδοσίες της θερμότητος διά μεταφορᾶς ή εἰς ρεύματα.

Tα άερια συνίθωσι θερμαίνονται διά ρευμάτων τα οποία σχηματίζονται εἰς την μάζαν αὐτῶν. Πράγματι τότε τηρώμα του άεριου τό εύρισκομενον πλειστον της θερμαντικής πηγής θερμαίνομενον γίνεται αραιοτέρας (ώς θά ιδωμεν βραδύτερον) και άνερχεται ἐνώ άεριον ἀπό ψυχρότερα βρώματα καταλαμβάνει την θέσιν αὐτοῦ και οὕτω καθ' ξεκίνα. Ρεύματα ατμοσφαιρικού άέρος μεγάλης έντασεως είναι οι άνεμοι. Και τά διαρά επίσης θερμαίνονται περισσότερον διά μεταφορᾶς παρά σί αρχαγιμότητος. Τα ρεύματα τα σχηματίζομενα εἰς την μάζαν υγροῦ θερμαίνομενον ἐκ τῶν κάτω συνάμεθα τα παρακολουθήσωμεν εἴας ρίψωμεν ριζίσματα ξύλου ἐντὸς του υγροῦ όποτε ταῦτα παρασύρονται ὑπὸ τῶν ρευμάτων του υγροῦ και δεικνύουν την διεύθυνσιν αὐτῶν. Βλέπομεν οὖτι θερμόν υγρον διέρχεται κατεύκρον κατεργάτη.

'Εάν θερμαίνωμεν τό υγρὸν ἐκ τῶν ἄνω, τότε θερματιρίζωμεν οὖτι η θερμότης μεταδίδεται εἰς ὅλην την μάζαν του υγροῦ και μὲ τοὺς νόμους μὲ τοὺς σημίους μεταδίδεται και εἰς τὰ μεταλλικά σώματα ἄλλα βραδύτατα. Τοῦτο σημαίνει οὗτον βούτελεστην αρχαγιμότητος τῶν υγρῶν εἶναι λιαν μικρὸς.

Εἰς την μεταφορὰν τῆς θερμότητος ἐντὸς υγρῶν διά ρευμάτων στηρίζεται η θέρμανσις τῶν κατοικιῶν διά καλορίφερ (κεντρική θέρμανσις) μέχρι κλοφορίαν ὕδατος. Εἰς τὸν τρόπον τοῦ τον θερμάνσεως τό μέσωρ θερμαίνεται ἐντὸς εἰδίκου λέβιτος εύρισκομενον οὗσον το δυνατὸν χαριτότερον (συνίθωσι



Σχήμα 13^a

εἰς τὸ θέριόν) καὶ τὸ θερμόν ὅμωρ δύνεται σίᾳ εὐλήνων τῇ βουθείᾳ τῶν φευμάτων εἰς τὰς ἀνωτέρους ὄρόφους οἴου οἵποις καὶ εἰς ἔκαστον ὀμβάτιον κατάλληλα εὐλήνες μεγάλης ἐξωτερικῆς ἐμίφανείας (τὰ θερμαντικά εώματα) Σχῆμ. 13^α

Διὰ τῶν εὐλήνων ταῦτα μεταδίδεται ἡ θερμότης τοῦ ὕδατος δι' ακτινοβολίας καὶ μεταφορᾶς ἐντὸς τῶν ὀμβατίων, τὰ ὅλοια θερμαίνει ἐνῷ τὸ ὕδωρ ψύχεται. Τὸ ψυχρὸν ὕδωρ ἐπανέρχεται δι' ὅλων εὐλήνων εἰς τὸν λέβητα ὃντος καὶ πάλιν θερμαίνεται κ.ο.κ.

ε) Μικτὴ μετάδοσις θερμότητος δι' αχωχιμότητος καὶ μεταφορᾶς.

Εἰς πλείστας περιπτώσεις ἡ θερμότης μεταδίδεται ἀπό ἕναν χώραν εἰς ἄλλον μερικῶς μὲν δι' αργήμότητος μερικῶς δὲ διὰ μεταφορᾶς. Τοιοῦται π.χ. εἶναι αἱ περιπτώσεις τῆς μεταδόσεως τῆς θερμότητος τῶν θερμῶν καυσαερίων ἐνὸς λέβητος εἰς τὸ ψυχρὸν ὕδωρ αὐτοῦ, τὸ ὅλοϊον θερμαίνομενον ἀτμοποιεῖται, ὡς καὶ ἡ μετάδοσις τῆς θερμότητος ἐκ τῶν θερμῶν καυσαερίων τῶν εὐρισκομένων εἰς τὸν κύλινδρον μιᾶς μηχανῆς εὐωτερικῆς καύσεως πρὸς τὸ ὕδωρ ψύξεως. Εἰς τὰς περιπτώσεις οὐτάς τούτας τούτης μεταδόσεως παύει τὸν θερμότητος ἀπό τὸν χώραν τῶν ἀερίων πρὸς τὸν χώραν τοῦ ὕδατος μέσω τοῦ τοιχώματος τοῦ λέβητος ἢ τοῦ κυλίνδρου.

$$\text{εἶναι } Q = K \cdot S (\theta - \delta) \cdot t \dots \dots \quad (12)$$

Ἐνθα $S =$ ἡ ἐμίφανεία τοῦ τοιχ. τοῦ λέβητος ἢ τοῦ κυλίνδρου

$\theta =$ ἡ θερμοκρασία τῶν καυσαερίων

$\delta =$ ἡ θερμοκρασία τοῦ ὕδατος

$t =$ διάρκεια

$K =$ δυντελεστής τῆς μεταφορᾶς τῆς θερμότητος διδόμενος ὑπό τοῦ τόπου $\frac{1}{K} = \left(\frac{1}{\lambda_1} + \frac{\delta}{\lambda} + \frac{1}{\lambda_2} \right) \dots \dots \quad (13)$

Ἐνθα $\delta =$ πάχος τοῦ τοιχώματος,

$\lambda_1 =$ δυντελεστής μεταφορ. τῆς θερμοκρ. ἐκ τῶν καυσ.

$\lambda = \delta$ δυντελεστής αρχιμότητος τοῦ τοιχώματος

$\lambda_2 = \delta$ δυντελεστής μεταφοράς τῆς θερμότ. ἐκ τοῦ τοιχ./τοῦ εἰς τὸ θέρμ.

Οἱ δυντελεσταὶ μεταφορῶν λ_1 καὶ λ_2 σίδονται υπὸ πινάκων διὰ διαφορῶν περιπτώσεων καὶ σιαφόρους ταχύτητας τῶν καυσαερίων καὶ τοῦ θέρματος.

Τοὺς πινάκας τούτους παραλείπομεν ἔνταῦθα.

Παράδειγμα: Τὸ ψυχείον μιᾶς Μ.Ε.Κ ἀποτελεῖται ἀπὸ εωλίνων, ἐντὸς τῶν οἰκοίων κυκλοφορεῖ τὸ πρὸς ψύξιν θέρμα ἕξεν δέ αὐτοῦ κυκλοφορεῖ ρέῦμα ψυχροῦ ἀέρος. Η ἐπιφάνεια τῶν εωλίνων εἶναι $S = 25 \text{ m}^2$ καὶ τὸ πλαχός τοῦ τοιχώματος αὐτῶν 0.2 mm . Η μὲν θερμοκρασία τοῦ θέρματος εἶναι 80°C καὶ η μὲν θερμοκρασία τοῦ ἀέρος εἶναι 35°C . Νά εὑρεθῇ τὸ πόσον τῆς θερμότητος τοῦ οἴκου μεταφέρεται ὥριαίς ἀπὸ τὸ θέρμαρ εἰς τὸν ἀέρα. Σὰν εἶναι γνωστοὶ οἱ δυντελεσταὶ:

$\lambda_1 = 265$ = δυντελεστής μεταφορᾶς τῆς θερμότητος ἀπὸ τὸν ἀέρα εἰς τὸ τοιχώμα τῶν εωλίνων.

$\lambda_2 = 4000$ = δυντελεστής μεταφορᾶς τῆς θερμότητος ἀπὸ τὸ τοιχώμα τῶν εωλίνων εἰς τὸ θέρμαρ.

$\lambda = 320$ = δυντελεστής αρχιμότητος τοῦ τοιχώματος.

Λύσις: *Σκομεν $Q = K \cdot S (\theta - \vartheta) \cdot t$

*Ενθα $S = 25 \text{ m}^2$, $\theta = 80^\circ\text{C}$, $\vartheta = 35^\circ\text{C}$, $t = 1\text{h}$ καὶ

$$\frac{1}{K} = \frac{1}{\lambda_1} + \frac{\delta}{\lambda} + \frac{1}{\lambda_2} = \frac{1}{265} + \frac{1}{4000} + \frac{0.0002}{320} \text{ ή } K \approx 250 \text{ Kcal/m}^2\text{h}^\circ$$

$$\text{ἄρα } Q = 250 \cdot 25 \cdot 45 = 282 \cdot 250 \text{ Kcal.}$$

ΠΙΝΑΞ ΙII

Συντελεστής άγωγμότητος λ σωμάτων τινῶν μεταξύ
0° και 100°C εἰς Kcal/mh²

<u>Μέταλλα</u>		<u>Δομικά ύλικα</u>	
Άλουμινιον	175	Ξύλον	Καθέτως προς τὰς ίνας $0.14 \div 0.08$
Άργυρος	360	{ Παραλ/λωδ	" " $0.30 \div 0.35$
Χαλκός	$300 \div 340$	" Άρμος	1.0
Νίκελ	50	" Ασβεστόλιθος	$0.6 \div 0.8$
Ωρείχαλκος	$75 \div 100$	Μάρμαρον	$1.8 \div 3.0$
Σιδηρός	$4 \div 50$	Ψαλοβαμβάξ	$0.064 \div 0.108$
Κράματα άλουμινιου	120	" Αμιαντος	$0.167 \div 0.186 \approx (0.2)$
		Πυρίμαχα λίθοι	$0.86 \div 1.19$
		Ψαλος	$0.5 \div 0.9$

Μορυτικά ύλικα

Πυριτιούχοι λίθοι	200°	600°	1000°
	0.56	0.88	1.19
Λίθοι Σαμότ	0.51	0.66	0.82
" Μογνεζίτ	1.15	1.29	1.43

13) Διαστολή τῶν σωμάτωνΑ) Διαστολή τῶν στερεῶν

Όφειλον να πάντα σχεδὸν τα' σώματα θερμαινόμενα διαστέλλονται. Εἰς τα' στερεά σώματα διακρίνομεν την Γραμμικήν, Επιφανειακήν, και Κυβικήν διαστολήν.

a) Γραμμική διαστολή

Καλείται γραμμική διαστολή ἐνὸς στερεοῦ σώματος μεταξύ τῶν θερμοκρασίων θ_1 και θ_2 ή αὐξησίας τοῦ μήκους, τὸν οποίαν λαμβάνει ἡ μονάς τοῦ μήκους μιᾶς ἐπιριζής ράβδου ἐκτοῦ σώματος τούτου, ὅταν η θερμοκρασία της αὔξηθε, ὀπόιοι θ_1, θ_2 .

Πειραματικῶς εὑρέθη ότι ἔναν θερμάνωμεν την ράβδον ταύτην κατά 1° τότε η μονάς τοῦ μήκους αὐτῆς θά διασταλή κατά μήκος ἔστω λ, ἔναν θερμάνωμεν ταύτην κατά 2° τότε θά διασταλή

κατά 2λ και γενικώς έαν θερμάνωμεν αυτήν κατά $θ^{\circ}$ θα διασταλή αυτή κατά θλ.

Τόμικος λ καλείται συντελεστής της γραμμικής διαστολής.
Ήτοι συντελεστής της γραμμικής διαστολής επερεού τιούς
σώματος λέγεται ή επιμήκυνσις της μονάδος του μίκους
μίας ράβδου έκ του σώματος δι' αὐξησίν της θερμοκρασίας
αυτοῦ κατά 1°.

Έαν ο ράβδος έχει μήκος l_0 είσιν θερμοκρασίαν 0° και θερμανθή αυτή είσιν $θ^{\circ}$ τότε η μονάς του μίκους αυτής θα μηκινθή κατά θλ και άλη ο ράβδος θα μηκινθή κατά τημά Δείσου πρός $l_0 \cdot λ \cdot θ$.

$$\text{ήτοι } \Delta l = l_0 \cdot λ \cdot θ \dots \dots \dots (14)$$

Άρα τό νέον μήκος l_0 της ράβδου θα είναι $-l_0 + \Delta l$ ή

$$l_0 = l_0 + l_0 \cdot λ \cdot θ \quad \text{ή}$$

$$l_0 = l_0 \cdot (1 + λθ) \dots \dots \dots (15)$$

Τεινικώς έαν ράβδος μίκους l , είσιν θερμοκρασίαν $θ$, θερμανθή μέχρι της θερμοκρασίας $θ_2$ τότε τό νέον μήκος αυτής l_2 θα είναι: $l_2 = l_1 [1 + λ(θ_2 - θ_1)] \dots \dots \dots (15^{\wedge})$

Έαν τό $θ_2$ είναι μεγαλείτερον του $θ$, τότε και τό l_2 θα είναι μεγαλείτερον του l , ητο θα έχωμεν διαστολήν. Έαν δέ τό $θ_2$ είναι μικρότερον του $θ$, τότε και τό l_2 θα είναι μικρότερον του l , ητο θα έχωμεν συστολήν.

Πειραματικώς εύρεθη ότι ο συντελεστής διαστολής λείπει περίου επαθερός είσιν τας θερμόρομφες θερμοκρασίας. Οπίναξ Σ κείσις 42 δίδει τας τιμές αυτοῦ διάταξις διάθεσιας κλίσικα κελείου

Παραδείγματα

1) Έαν τό μήκος ράβδου είσιν 20°C είναι $l_1 = 100 \text{ cm}$ και ο συντελεστής διαστολής αυτής είναι $λ = 0,0000118$ τότε έαν ο θερμοκρασία της ράβδου γίνη 100°C ποιον τό νέον μήκος της ράβδου;

Λύσις: Τό νέον μήκος της ράβδου l_2 θα είναι ευηφάνως πρός τόν τύπον 15^{\wedge} . $l_2 = 100 [1 + 0,0000118 (100 - 20)] = 100 (1 + 0,000944) = 100 \cdot 1,000944 = 100,0944 \text{ cm}$

2) Μια ράβδος μήκους 4m έχει συντελεστήν γραμμικής διαστολής λ. = 0.0000238. Έτέρα ράβδος έξι άλλου μήκου και μήκους 4,05 έχει την αυτήν θερμοκρασίαν με την προηγουμένην. Έσκαν και αιδί δύο ράβδοι θερμανθούν κατά 600° C απόκτουν τό αυτό μήκος. Νά εύρεθη συντελεστής διαστολής πηγας βασικού ράβδου.

Λύσις: "Σετω στι και αι δύο ράβδοι έχουν αρχικώς θερμοκρασίαν 0° τότε τό νέος μήκος της αις ράβδου είναι:

$$l_2 = 4(1 + 0.0000238 \cdot 600) = 4.05712 \text{ m.}$$

Και τό μήκος πηγας ράβδου είναι

$$l_2 = 4.05(1 + \lambda \cdot 600) \text{ ένθα } \lambda \text{ συντελεστής διαστολής αυτής, αλλά κατά το πρόβλημα } l_2 = l'_2$$

$$\text{όπα } 4.05(1 + \lambda \cdot 600) = 4.05712$$

$$\text{η } 4.05 + 2430\lambda = 4.05712$$

$$\text{η } 2430\lambda = 0.00712$$

$$\text{η } \lambda = \frac{0.00712}{2430} = 0.00000293$$

Τό αυτό αποτέλεσμα θα ενρισκετο έστιν έλαμβανομεν ως αρχικήν θερμοκρασίαν αιανδύποτε άλλην θ.

ΤΙΝΑΞ IV

Συντελεστής διαστολής των κυριωτέρων μεταλλων διάκλιματα θερμοκρασιών κελείων

Άντιμογίον	0.00001083	Λευκόχρυσος	0.00000975
Άλουμινον	0.0000238	Μόλυβδος	0.0000293
Άργυρος	0.00001968	Νικέλιον	0.0000130
Βιρμανθίον	0.00001345	Πυρίτιον	0.00000763
Βολφράμιον	0.0000045	Σιδηρος (καθαρός)	0.00000930
Κοβάλτιον	0.0000181	Υδραργυρος	0.000182
Μαγκάνιον	0.0000228	Ψευδάργυρος	0.0000302
Κάδμιον	0.00002970	Χρυσός	0.00001431
Μαγνήσιον	0.0000260	Χρώμιον	0.0000084
		Χαλκός	0.0000177

ΠΙΝΑΞ V

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ ἀπολύτου διαστολῆς ὑγρῶν τίνων διά.

κλίμακα Θερμοκραβίων κελσίου.

Αἴθηρ	0.00160	Οὐρώπευμα	0.00110
Βενζόλη	0.00125	Πετρέλαιον	0.00100 εως 0.00092
Γλυκερίνη	0.00050	Θεϊκόν ὄξενον	0.00055
Έλαιον ἔλαιας	0.00072	Νερόρρυφος	0.000181
" λιπάνθεων	0.00090	Ψύχρη.	0.00018

Ο συντελεστής διαστολῆς διά τα λεγόμενα όμοιομερή, και ἴσοτροπα σώματα είναι ο αὐτός καθ' ὅλα τὰ διεύθυντεις ἐντὸς αὐτῶν ᾧ τοι: ἂν ἀφαιρέσωμεν ἐξ ἕντος τοισθετού στερεοῦ μίαν ράβδον μῆκους π.χ. 1 cm καθ' οιανδήποτε διεύθυνσιν ἐντὸς αὐτοῦ θα ἔχη τὸν αὐτὸν συντελεστήν ψραγμικῆς διαστολῆς λ.

Αὐτό δὲν ισχύει διὰ τὰ μὴ ἴσοτροπα σώματα.

β) Ἐπιφανειακή διαστολή

Καλοῦμεν συντελεστήν ἐπιφανειακῆς διαστολῆς ο στερεοῦ τίνος τὴν αὐξησιν τοῦ ἐμβαδοῦ τῆς μονάδος τῆς ἐπιφανειας τοῦ στερεοῦ ὅταν η Θερμοκραβία του αὐξηθῇ κατὰ λ° . Ο συντελεστής ἐπιφανειακῆς διαστολῆς είναι κατὰ μεγάλην προσέγγισιν διαλάσιος τοῦ συντελεστοῦ τῆς χρηματικῆς διαστολῆς ᾧ τοι: $\sigma = 2\lambda \dots \dots \dots (16)$

Πράγματι: Έάν λέβωμεν ἐκ τοῦ στερεοῦ τετράγωνον πλευρᾶς ἵση πρὸς τὴν μονάδα και ὑψώσωμεν τὴν Θερμοκραβίαν αὐτοῦ κατὰ 1° , τότε η ἐπιφάνεια του σύμφωνα πρὸς τὸν ὄρισμὸν θα αὐξηθῇ κατὰ 6 και θα γίνη $1+6$.— Άρα στέρεοο ἑκάστη πλευρά θα αὐξηθῇ κατὰ λ ᾧ τοι θα γίνῃ $1+\lambda$ και ἐπομένως τὸ νέον ἐμβαδόν τῆς ἐπιφανειας θα είναι: $(1+\lambda) \cdot (1+\lambda) = (1+\lambda)^2$ ἀρα $1+6 = (1+\lambda)^2 = 1+2\lambda+\lambda^2$ ή $6 = 2\lambda+\lambda^2$.

η παραλείποντες το λ^2 ως έλαχιστον χαμβάνομεν $G = 2\lambda$.

Έστω E_1 , η έπιφανεια στερεού τινός εις θερμοκρασίαν θ_1 και E_2 εις θερμασθέτο τότε: $E_2 = E_1 [1+G(\theta_2 - \theta_1)] \dots \dots \dots (17)$

γ) Κυβική διαστολή

καλούμεν ευντελεστήν κυβικής διαστολής Κ στερεού τινός την αύξησιν του ογκού της μονάδος του ογκού του ογκού αύξανος αύτού σταυρ η θερμοκρασία του αύξησθη κατά 1° .

Αποδεικνύεται δημοίως έντονες ότι ούτος είναι κατά μεγάλην προσέχχισιν τριπλάσιος του ευντελεστού της γραμμικής διαστολής ήτοι: $K = 3\lambda \dots \dots \dots (18)$

Όμοιως έστω V_1 ο ογκός του στερεού εις θερμοκρασίαν θ_1 και V_2 ο ογκός αύτού εις θερμοκρασίαν θ_2 τότε έχουμε:

$$V_2 = V_1 [1 + K(\theta_2 - \theta_1)] \dots \dots \dots (19)$$

Παραδείγματα:

1) Πόσον θά αύξησθη η έπιφανεια έκαστης ζέρας και ο ογκός κύβου πλευράς ίσης προς 2 cm σταυρ ο ευντελεστής της γραμμικής διαστολής αύτού είναι $\lambda = 0.0000238$ (Δλουμίνιον) και η θερμοκρασία αύξησθη κατά $100^\circ C$.

Λύσις:

Σύμφωνα με τὸν τύπον 17 έχουμε: $E_2 = E_1 [1 + G(\theta_2 - \theta_1)]$ άλλα $E_1 = 2 \times 2 = 4 \text{ cm}^2$, $G = 2\lambda = 2 \cdot 0.0000238 = 0.0000476$ και $\theta_2 - \theta_1 = 100^\circ C$ άρα $E_2 = 4(1 + 0.0000476 \cdot 100) = 4(1 + 0.00476) = 4.01904 \text{ cm}^2$

άρα η αύξησις της έπιφανειας είναι $\Delta E = E_2 - E_1 = 4.01904 - 4 = 0.01904 \text{ cm}^2$

Σύμφωνα με τὸν τύπον 19 έχουμε $V_2 = V_1 [1 + K(\theta_2 - \theta_1)]$ άλλα $V_1 = 2^3 = 8 \text{ cm}^3$ $K = 3\lambda = 3 \cdot 0.0000238 = 0.0000714$ και $\theta_2 - \theta_1 = 100^\circ C$ άρα $V_2 = 8(1 + 0.0000714 \cdot 100) = 8(1 + 0.00714) = 8.05712 \text{ cm}^3$

άρα η αύξησις του ογκού είναι $\Delta V = V_2 - V_1 = 8.05712 - 8 = 0.05712 \text{ cm}^3$

2) Θρόμησιον παραλληλογράμου έκ φευδαρχύρου πλευρών 2 m και 3 m τό έμβασόν δια της θερμάνσεως αύξησθη κατά 271.2 cm^2 . Να ενρεθῇ η αύξησις της θερμοκρασίας του θρόμησιον.

Λύσις:

Έάν ΔΕ ή αύξεσις της έπιφανειάς του ορθοχωνίου και E_1 , ή αρχική έπιφανειά αυτού τότε $\Delta E = E_1 \cdot 6 (\Theta_2 - \Theta_1)$

όλλα $\Delta E = 271.2 \text{ cm}^2$ $E_1 \cdot 200 \times 300 = 60,000 \text{ cm}^2$ και $6 = 2\lambda$

Ένθα $\lambda = 0,0000302$ (έκ του πίνακος IV) άρα $6 = 2 \cdot 0,0000302 \cdot$
 $= 0,0000604$, έπομένως $271.2 = 60,000 \cdot 0,0000604 \cdot (\Theta_2 - \Theta_1)$

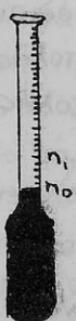
ή $271.2 = 3,624 (\Theta_2 - \Theta_1)$ ή $\Theta_2 - \Theta_1 = \frac{271.2}{3,624} = 75^\circ \text{C}$

ητοι η θερμοκρασία μένει κατά 75°C .

Β) Διαστολή των υγρών

Είσ τα υγρά διακρίομεν την φαινομενική διαστολή.
Ητοι την φαινομένη αύξεσιν του ογκού του υγρού εύρισκομένου ἐντός βαθμολογημένου ογκομετρικοῦ δοχείου, τού σποιον διαβιελλεται ολιγώτερον του υγρού έάν δεν λάβωμεν ήτοι σφίν την διαστολή του δοχείου. Και την ἀπόλυτην διαστολήν ητοι την πραγματική αύξεσιν του ογκού του υγρού λαμβανομένη ήτοι σφίν και την διαστολή του δοχείου, είσ τό σποιον εύρισκεται.

"Εστω π.χ. θάλινον δοχείον σχ.14 του σποιού τού στόμιου είναι βαθμολογημένον είσ κυβικά χιλιοστά." Εστω δτι είσ θερμοκρασίαν 0°C τού δοχείου είναι τηλήρεγ υγρού μέχρι της υποδιαφέσεως ηο. Έάν θερμανθή τού δοχείου και τού υγρού κατά 1° τότε θά διεστάλη και τού δοχείου και τού υγρού, τού τελευταίον ίμως θά διεστάλη περισσότερον και θά φθάση μέχρι της διαιρέσεως Η, του δοχείου.



Το υγρόν λοιπόν φαίνεται δτι διεστάλη κατά Η-ηο

Πραγματι ίμως διεστάλη περισσότερον διότι διεστάλη και τού δοχείου και τὸν ἐπι πλεὸν ογκον αυτοῦ ἐπλήρωσε τού διεσταλέν υγρὸν.

Η φαινομένη διεστολή του υγρού είναι Η-ηο και έτα μ. ο συγχεκτής της φαινομένης διεστολῆς τοτε $\eta_i = \eta_o (1 + \mu)$.

Έάν κ είναι ο συντελεστής της κυβικής διαστολής του δοχείου τότε είσι θερμοκρασίαν 1° ο πραγματικός όγκος αυτού μέχρι της ύποδιαιρέσεως η, είναι $\eta = \eta_1 (1 + K)$:

Έάν γ ο συντελεστής της άπολύτου διαστολής του ύγρου τότε ο πραγματικός όγκος του ύγρου είσι θερμοκρασίαν 1° θα είναι "ισος πρὸς η₀ (1+γ)".

Πρέπει όμως ο πραγματικός όγκος του ύγρου να ισούται με τον πραγματικόν όγκον του δοχείου μέχρι της διαιρέσεως η, άρα $\eta_0 (1+\gamma) = \eta_1 (1+K)$ και έπειδη $\eta_1 = \eta_0 (1+\mu)$

$$\text{τότε } \eta_0 (1+\gamma) = \eta_0 (1+\mu) \cdot (1+K)$$

$$\text{ή } 1+\gamma = 1+\mu + K + K\mu \text{ ή παραλείποντες τό } K \text{ κη } \omega \text{ έλαχιστον λαμβάνομεν } \gamma = K + \mu. \dots \dots (20)$$

"Ητοι ο συντελεστής γ της άπολύτου διαστολής ύγρου την ίσονται με το άθροισμα του συντελεστού μ της φαινομενικής διαστολής αυτού και τού συντελεστού K της κυβικής διαστολής του δοχείου τού περιέχοντος τού ύγρου.

"Εχομεν όμοιως τὴν σχεσιν: $V_2 = V_1 [1 + \gamma (\theta_2 - \theta_1)] \dots \dots (19^{\alpha})$

Ο Πηγας ΙΙ σελίς 43 δίδει τιμάς του συντελεστού άπολύτου διαστολής ύγρων τιγών.

Παράδειγμα

"Εντὸς ύαλίγου δοχείου ίδραργυρικού θερμομέτρου περιέχεται ίδραργυρος 50 gr. Ο υαλὸν τοῦ θερμομέτρου είναι υπόδιηρημένος, έκαστη δὲ ίδμιαιρεσίς ἀντιστοιχεῖ εἰς αὐξενία τῆς θερμοκρασίας κατὰ $1^{\circ} C.$. Νά εὑρεθῆι ωοὶς είναι ο όγκος τοῦ ίδραργυροῦ ο περιεχόμενος ἀπό ύποδιαιρέσεως εἰς ίδμιαιρεσίν. Ο συντελεστής άπολύτου διαστολής ίδραργυρού $\gamma = 0.000182$. συντελεστής κυβικής διαστολής ύαλου $K = 0.000026$ (έκ πινάκων ΙV κ ΙV)

Λύσις: Επειδὴ σια τῆς θερμάγνεσης διαστέλλεται τὸ ογκὸς ούδραργυρος, θεον και ύαλος τοῦ θερμομέτρου διὰ τοῦτο ου αὔξησις τοῦ όγκου τοῦ ίδραργυροῦ, τὴν οἵοιαν

βλέπομεν ὅφειλεται εἰς τὴν φαινομένην διαστολὴν αὐτοῦ.

Ἐάν μ. ὁ συντελεστὴς τῆς φαινομένης διαστολῆς τοῦ θραργύρου τότε συμφώνως πρὸς τύμον (20) ἔχομεν:

$$0,000182 = \mu + 0,000026$$

$$\therefore \mu = 0,000182 - 0,000026 = 0,000156$$

Ο ὄγκος τοῦ θραργύρου τοῦ πιεριεχομένου εἰς τὸ δοχεῖον τοῦ θερμομέτρου εἶναι 160g πρὸς $V = \frac{50}{13,6} = 3,6 \text{ cm}^3$ (11.36 εἶναι τοῦ εἰδικοῦ βάρος τοῦ θραργύρου)

Ἐάν η θερμοκρασία τοῦ περιβάλλοντος αὐξηθῇ κατὰ 1°C τότε η φαινομένη διαστολὴ τοῦ θραργύρου θὰ εἶναι 164 πρὸς $\Delta V = V \cdot \mu \cdot \theta$ ή $\Delta V = 4,4 \cdot 0,000156 \cdot 1 = 0,000685 \text{ cm}^3$.

Ητοι ὁ ὄγκος τοῦ θραργύρου σ' πιεριεχόμενος ἀπό υποδιαιρέσεως εἰς υποδιαιρέσειν εἶναι 160g πρὸς $0,000685 = 0,686 \text{ mm}^3$

Διαστολὴ τοῦ ύδατος

Τό ύδωρ δὲν ἀκολουθεῖ ἀκριβῶς τοὺς κανόνας τῆς διαστολῆς τῶν υγρῶν. Τούτο θερμαινόμενον ἀπό τῆς θερμοκρασίας 0°C τῆς τήξεως τοῦ πάγου μέχρι τῆς θερμοκρασίας 4°C συστέλλεται, ἀντὶ δὲ τῆς θερμοκρασίας ταύτης διαστέλλεται. Ήτοι ωριμένον βάρος ύδατος εἰς τὴν θερμοκρασίαν 4°C ἔχει τὸν ἐλάχιστον ὄγκον οὗτοι τὴν μεχιστὴν πυκνότητα.

Μεταβολὴ τῆς πυκνότητος τῶν υγρῶν μετὰ τῆς θερμοκρασίας

Τυπικόμενον ὅτι η πυκνότης υγροῦ τίνος εἶναι σ' λόγος τοῦ βάρους πρὸς τὸν ὄγκον του.

Ήτοι εἴναι β. τοῦ βάρος τοῦ υγροῦ καὶ V ὁ ὄγκος του τότε η πυκνότης του εἶναι $\delta = \frac{\beta}{V}$.

Ἐάν τοῦ υγρού τοῦ θερμάνομεν τότε ὁ ὄγκος θὰ αὐξηθῇ ἐνώ τοῦ βάρος θὰ μείνῃ βιαθερὸν ἐπομένως ὡς φαίνεται ἐκτῆν ὅτῳ σχέσεως η πυκνότης του θὰ ἐλαττισθῇ.

Ἔστω νο ὁ ὄγκος τοῦ υγροῦ εἰς θερμοκρασίαν 0°C καὶ γο ὁ ὄγκος αὐτοῦ εἰς θερμοκρασίαν θ° τότε αἱ ὄντιστοιχοὶ πυκνο-

Τιτρός δο καὶ δο τοῦ ὑγροῦ θὰ εἶναι;

$$\delta_0 = \frac{B}{V_0} \text{ καὶ } \delta\theta = \frac{B}{V\theta}$$

ἄρα $\frac{\delta_1}{\delta\theta} = \frac{V_0}{V\theta}$ οἱ δο = δο. $\frac{V_0}{V\theta}$ ἀλλά ξαν χ οὐκ τελεσθή τῆς ἀπολύτου διαβολῆς τοῦ ὑγροῦ τότε: $V\theta = V_0(1+\gamma\cdot\theta)$ ἄρα η προηγουμένη σκέσις χίνεται:

$$\delta\theta = \delta_0 \cdot \frac{V_0}{V_0(1+\gamma\cdot\theta)} \text{ οἱ } \delta\theta = \frac{\delta_0}{1+\gamma\cdot\theta} \dots \dots \dots (21)$$

Γ) Διαβολή τῶν ἀερίων

Εἰσ τὰ αέρια ἐξετάζομεν δύο περιπτώσεις:

α) Εάν τὸ ἀερίον θερμαίνεται ἐνῷ η πίεσις του μένει σταθερά και αὔξανει ο ὅγκος του η τοι θερμαίνεται υπό πίεσιν σταθεράν.

β) Εάν τοῦτο θερμαίνεται ἐνῷ ο ὅγκος του μένει σταθερός και αὔξανει η πίεσις του η τοι θερμαίνεται υπό ὅγκον σταθεράν

α) Θερμασίς αερίου υπό πίεσιν σταθερά

Ο καϊ λουσσάκ (Gay-Lussac) ἐμελέτησεν περαματικῶν τῶν διαβολήν τῶν αερίων υπό πίεσιν σταθεράν και εὗρε τὸν εξῆς νόμον: Ο συντελεστής διαβολῆς υπό πίεσιν σταθεράν ὅλων τῶν αερίων εἶναι ο αὐτὸς διά μιαν μεταβολὴν τῆς θερμοκρασίας μεταξύ 0° και 100°C και ὀνεχαρίτως τῆς πίεσεως τοῦ αερίου ἔχει δέ τιμήν $\alpha p \approx 0.003665 \approx \frac{1}{273}$

Ἐάν V_0 ο ὅγκος τοῦ αερίου εἴη θερμοκρασίαν 0°C και V_θ ο ὅγκος αὐτοῦ εἴη θερμοκρασίαν θ τότε συμφώνως πρὸς τὴν εξίσωσιν 19 (ζελικ 44) ἔχομεν

$$\gamma\theta = V_0(1+\alpha p\theta) \dots \dots \dots (22)$$

Αὕτη λέχεται καὶ ἔξισωσις τοῦ Gay-Lussac.

β) Θερμασίς αερίου υπό ὅγκον σταθερόν.

Ο ζόλλύ (Jolly) ἐμελέτησεν τὴν θερμασίν τῶν αερίων υπό ὅγκον σταθεράν εὗρε δέ οὐ η πίεσις τοῦ αερίου αὔξανει αὐξανομένης τῆς θερμοκρασίας, η δὲ αὔξησις πρὸς πλεονέκτη οὐδουδή νόμον δροῖον μετανομάσας.

"*Ήτοι: Εάν Ρο = πίεσις είσι 0° C και Ρθ = πίεσις είσι θ° C τότε*

$$\text{Ρθ} = \text{Ρο} (1 + \alpha_v \theta) \dots \dots \dots (23)$$

Τό αυτό εξαρτάται είκ της γύνεως του άεριου και της πίεσης των κατωτέρω διδομένων τους συντελεστας αυτού διάμετρικά άερια.

Υδρογόνου	0,003663	Μονοξείδιον ἀνθρ. 0,003667
Ηλίου	0,003660	Διοξείδιον " 0,003726
Άεριον	0,003675	Διμούρνια 0,003802
Οξυγόνου	0,003674	Ιδανικά άερια ($\frac{1}{273,2}$) 0,003660

Τέλεια άερια

Καλούμεν τέλεια ή ιδανικά άερια τα άερια έκεινα, τα οποία ακολουθοῦν ἐπακριβῶς τὸν νόμον των Boyle-Mariotte ἥτοι:

$P_u = \sigma \rho \theta$ (σταθ (σταθ)) και φαγ-Κασσας ἥτοι $V_\theta = V_0 (1 + \alpha \rho \theta)$.

Οὐδὲν ἐκτὸν πραγματικῶν άεριών ακολουθεῖ ἐπακριβῶς τοὺς νόμους τούτους. Ἐπομένων δὲν ὑπάρχουν τέλεια άερια, ἀλλὰ πολλά τῶν πραγματικῶν άεριών εἰσ μικρά πίεσεις και ὑγρασίες θερμοκρασίας ακολουθοῦν κατά προσεγγίσιμων τούς νόμους των τελείων άεριών. Εἰς τὰ τέλεια άερια οἱ συντελεσταὶ αριθμοὶ α_v εἶναι ἴσοι. ἥτοι: $\sigma \rho = \alpha_v = \alpha = \frac{1}{273} = 0,003665$. (ἀκριβεστέρα $\alpha = \sigma \rho = \alpha_v = \frac{1}{273,2} = 0,003660$).

Εἰς τὴν πρᾶξιν λαμβάνομεν $\alpha = \frac{1}{273}$.

Εἰδικός όγκος τῶν άεριών

Καλούμεν εἰδικὸν όγκον ἔνος άεριού τὸν όγκον δικιλογάμμου ἐκ τοῦ άεριού ίστο τῆν θερμοκρασίαν και πίεσιν.

Τὸν εἰδικὸν όγκον τοῦ άεριού παριστῶμεν μὲ τὸ γράμμα U , ἐνώ τὸν όγκον σιασμοποτε πρόσθιτος ἐκ τοῦ άεριού παριστῶμεν μὲ τὸ γράμμα V .

Εἶναι φανερὸν ὅτι ὁ εἰδικός όγκος τῶν άεριών μεταβάλλεται μὲ τὴν θερμοκρασίαν και τὴν πίεσιν αὐτῶν. Εάν G τὸ βάρος τοῦ άεριού όγκου V τότε:

$$U = \frac{V}{G} \text{ εἰσ } m^3/kg \dots \dots \dots (24)$$

4*

Ειδικόν βάρος τῶν ἀερίων

Καλούμενος ειδικόν βάρος ἀερίου τινός τοῦ ἀντίστροφον τοῦ ειδικού ὄγκου ἡ τοῦ βάρος $1m^3$ τοῦ ἀερίου. Εάν γε τὸ ειδικόν βάρος τοῦ ἀερίου τότε $\delta = \frac{1}{V} \dots \dots \dots (25)$

Ἐξιγωσιγ τῶν τελείων ἀερίων

Ἄπο τοῦδε καὶ εἰς τὸ ἔξης προκειμένου περὶ τῶν ἀερίων θα δέτωμεν διὰ τὴν θερμοκρασίαν τὸ σύμβολον t .

Οὐαὶ ίδομεν εἰς τὰ τέλεια ἀερία ἀκολουθοῦν τοὺς νόμους τοῦ Boyle-Mariotte. $P_0 = K = \text{σταθ.}$ καὶ τοῦ Gay-Lussac $V_t = V_0(1+at)$ ($t = \text{η τελική θερμοκρασία}$)

"Ἐβτιώ λοιπόν V_0 ὁ ὄγκος ἐνός τελείου ἀερίου καὶ P_0 ἡ πίεσις αὐτοῦ εἰς θερμοκρασίαν 0° . "Ἐβτιώ δέ ὅτι θερμαινόμεν καὶ ἀρχάς τοῦ ἀερίου μέχρι θερμοκρασίας t διατηρούντες τὴν πίεσίν την σταθεράν ἴσων πρὸς P_0 τότε κατὰ τὸ νόμον τοῦ Gay-Lussac ὁ ὄγκος του θα αὔξηθῇ καὶ θα γίνη $V' = V_0(1+at)$.

"Ἐάν δὲ διατηρούντες τὴν θερμοκρασίαν σταθεράν ἴσων πρὸς τὴν συμπιεσμένην τοῦ ἀερίου μέχρις ὅτου ἡ πίεσις του γίνη ἴση πρὸς P_0 τότε ὁ νέος του ὄγκος θα γίνη ἴσος πρὸς V' συμπιεσμένως δὲ πρὸς τὸν νόμον τοῦ Boyle-Mariotte θα ἔχωμεν:

$$PV = P_0V' \quad \text{ἢ} \quad PV = P_0V_0(1+at) \quad \text{ἢ} \quad \frac{PV}{1+at} = P_0V_0$$

"Όμοιως εἰς τὴν ἄλλην θερμοκρασίαν τ' τῷ ἀερίῳ εχει πίεσιν P' καὶ ὄγκον V' τότε $\frac{P'V'}{1+at'} = P_0V_0$

$$\text{ητοι} \quad \frac{PV}{1+at} = \frac{P'V'}{1+at'} = P_0V_0 = \text{σταθερ.} \dots \dots (26)$$

"Η Ἐξιγωσιγ αὐτὴ λεχεται Ἐξιγωσιγ τῶν τελείων ἀερίων:

"Ητοι τὸ χινομένον του ὄγκου ἐμὶ τὴν πίεσιν ποδόπτος πινός ἀερίου διαρρούεντος διὰ τοῦ διωγμού τῆς θερμοκρασίας (σταθερού) τῆς θερμοκρασίας είναι τοῦ διωγμού $(1+at)$ είναι ποδόπης σταθερά.

"Ἐβτιώ G τὸ βάρος εἰς λόγο τοῦ ἀερίου V_0 ὁ ειδικός ὄγκος αὐτοῦ εἰς θερμοκρασίαν 0° καὶ V ὁ ειδικός του ὄγκος εἰς θερμοκρασίαν t° τότε: $V_0 = \frac{V}{G}$ καὶ $V = \frac{V_0}{G}$ ἢ $V_0 = G \cdot V_0$ καὶ $V = G \cdot V$ ὁμοίως εἴρετο $1+at = \frac{1}{G} + \frac{1}{G} \cdot t = \frac{273+t}{273}$.

Ἐάν καλεσθήσεις ὅμως διὰ Τὸν ἀπόλυτον θερμοκρατίαν τὸν ἀντιστοιχούσαν εἰς 0° καὶ Τὸν ἀπόλυτον θερμοκρατίαν τὸν ἀντιστοιχούσαν εἰς t° τότε εἶναι χρωστόν ἔτι:

$$T_0 = 273 \text{ καὶ } T = 273 + t \text{ ἢ } \frac{t+273}{273} = \frac{T}{T_0}$$

Ἐάν εἴη τὸν εξιώσιν (26) τῶν τελείων αέριων ἀντικαταστήσωμεν V_0 διὰ $U_0 G$, τόν V διὰ $U G$ καὶ τόν $1+t$ διὰ $\frac{T}{T_0}$ λαμβανομέν $\frac{P_U}{\cancel{G}T} = \frac{P_0 U_0}{\cancel{G}T_0}$ ἢ $\frac{P_U}{T} = \frac{P_0 U_0}{T_0}$ (27)

τὸ δεύτερον μέλος τῆς σχέσεως αὐτῆς εἶναι σταθερός ἀριθμός διότι ἐάν λαβθήσεις $T_0 = 273$ καὶ $P_0 = 760 \text{ mm Hg}$ ἡ ὁροφύρου τότε τό U_0 δύναται να εὑρεθῇ διὰ πειραμάτων καὶ εἶναι δι' ἕκαστου αέριου ἕνας σταθερός ἀριθμός.

Θέτομεν $\frac{P_0 U_0}{T_0} = R$ σήποτε τό R λέγεται σταθερά τοῦ αέριου. Τότε ἡ εξιώσις (27) γράφεται

$$\frac{P_U}{T} = R \text{ ἢ } P_U = RT. \quad \dots \dots \dots (28)$$

καὶ $P_U \cdot G = GRT$. ἢ $P_V = GRT$ (29) (διότι $V = UG$)

Η εξιώσις 28^η 29 προκαλεῖται καὶ εξιώσις καταστάσεως τῶν αέριων κατωτέρω δίδομεν τηρίας τῆς σταθερᾶς R καὶ τοῦ εύδικοῦ βάρους P_0 ($\gamma_0 = \frac{1}{U_0}$) μερικῶν αέριων εἰς θερμοκρατίαν 0° καὶ πίεσιν 760 mm ύδραρχύρου.

Μήνιον	$R = 212$	$\gamma_0 = 0.1785 \text{ kg/m}^3$	Ιανουάριον	$R = 420.6$	$P_0 = 0.08987 \text{ kg/m}^3$
Αἰρ.	$R = 29.27$	$\gamma_0 = 1.2928$	Μαρτίου	$R = 30.29$	$P_0 = 1.2502$
Εγγονοφύρων	$R = 26.50$	$\gamma_0 = 1.4289$	Διοκτ. "	$R = 19.27$	$P_0 = 1.9768$
Αετών	$R = 30.26$	$\gamma_0 = 1.2505$	Μεθάνιον	$R = 52.90$	$P_0 = 0.7168$

Μερικαὶ περιπτώσεις

1) Θέρμανσις ὑπὸ πίεσιν σταθεράν. Εάντω $P = P_0$ τότε ἡ εξιώσις γράφεται $\frac{P_U}{T} = \frac{P_0 U_0}{T_0}$ ἢ $\frac{U}{U_0} = \frac{T}{T_0} = \frac{U \cdot G}{U_0 G} = \frac{V}{V_0}$

$$\text{ἢτοι } \frac{V}{V_0} = \frac{U}{U_0} = \frac{T}{T_0} \quad \dots \dots \dots (30)$$

Ἔτοι ὁ λόγος τῶν ὄγκων ἴσονται μὲ τὸν λόγον τῶν ἀπολύτων θερμοκρατιῶν.

2) Θέρμανσις ὑπὸ ὄγκου σταθερού. Εάντω $V = V_0$ ἢ $U = U_0$

$$\text{Τότε ή } \frac{P_1}{P_0} = \frac{T_1}{T_0} = \frac{P_0 V_0}{T_0} \quad \text{ή}$$

$$\frac{P}{P_0} = \frac{T}{T_0} \quad \dots \dots \dots \quad (31)$$

"Ητα δλόχος των πιέσεων ισούται με τὸν λόχον των ὀπολύτων θερμοκρασιῶν.

Παραδείγματα

1) Είναι ένα θερμαντήρα αέρος θερμαίνονται ώριαιώς 12000 m^3 αέρος νήπιο σταθεράν πίεσιν από τους 20°C εἰς τους 800°C .

Πούα κυβικά αέρος εξέρχονται ώριαιώς από τὸν θερμαντήρα

Λύσις: "Έχομεν $\frac{V_2}{V_1} = \frac{U_2}{U_1} = \frac{T_2}{T_1}$ "Ενθα $V_1 = 12000 \text{ m}^3$, $T_1 = 273 + 20 = 293$, $T_2 = 273 + 800 = 1073$ ἀρά $V_2 = 12000 \cdot \frac{1073}{293} = 44000 \text{ m}^3$ ὅγκος τοῦ αέρος εἰς 800°C . ἀρά ο ἐξερχόμενος ώριαιώς ἐκ τοῦ θερμαντήρας ὅγκος εἶναι $V_2 = 44000 \text{ m}^3$.

2) Εἰς μιαν φάλνη ὅγκου 14 d m^3 έπιπλεχεὶ ὀξυγόνον θερμοκρασίας 19°C και πιέσεως 120 at d . Πούν τοβάρος τοῦ ὀξυγόνου

Λύσις: "Η κατάστασις τοῦ ὀξυγόνου ὀρίζεται ὑποτῆς εξιώσεως: $PY = GRT$ ή $G = \frac{PY}{RT}$.

Διὰ τοῦ ὀξυγόνον εἶναι $R = 26.50$. Ἐδώθησαν ἐπίβηης $T = 273 + 19 = 292$, $P = 120 \text{ at} = 120.000 \text{ kg/m}^2$ και $V = 14 \text{ d m}^3 = 0.014 \text{ m}^3$

ἀρά $G = \frac{120.000 \cdot 0.014}{26.50 \cdot 292} = 2.17 \text{ kg ὀξυγόνου}$

ητοι τὸ βάρος τοῦ ὀξυγόνου εἶναι $G = 2.17 \text{ kg}$. -

3) Είναι ένα δοχεῖον περιέχεται πεπιεσμένος ἀντροπίνης 10 at και θερμοκρασίας 60°C . Πούα εἶναι η πιέσις τοῦ αέρος σταν η θερμοκρασία καταπίεση εἰς 20°C .

Λύσις: "Σπειδούσις ὁ ὅγκος τοῦ αέριου κατὰ τὴν γύξιν δὲν μετεβλήθη θαί ίσχυση η σχέσις: $\frac{P_2}{P_1} = \frac{T_2}{T_1}$ "Ενθα $T_1 = 60 + 273 = 333$, $T_2 = 20 + 273 = 293$ $P_1 = 10 \text{ at}$ και P_2 η σητουμένη πιέσις ητοι: $P_2 = P_1 \cdot \frac{T_2}{T_1} = 10 \cdot \frac{293}{333} = 8.8 \text{ at}$.

4) Ένας συμπιεστής ἀναρροφᾶ ώριαιώς 100 m^3 αέρος. Ο οπίρος έχει υπολίεσιν 0.08 at , η ἀτμοσφαιρική πίεσις εἶναι 720 mm υδραργύρου, η θερμοκρασία 25°C .

Νά προσδιορίσθη τό βάρος τοῦ άναρροφωμένου αέρος και δύο
αερού, τὸν διοῖον σύτος καταλαμβάνει υπό κανονικάς συνθήκας.
(άτμοσφαιρική πίεσις 760 mm υδραργύρου, θερμοκρασία 0°C).

Λύσις: $PV = GRT$ " $G = \frac{PV}{RT}$
Η πίεσις τοῦ αέρος P εἶναι ἵση μὲτὰν ἀτμοσφαιρικήν P_0 μεῖον
τὸν ύστομεσιν P_η .

Η ἀτμοσφαιρική πίεσις εἶναι $P_0 = 720 \cdot 13.6 = 9800 \text{ kg/m}^2$
ἄρα $P = P_0 - P_\eta = 9800 - 0.08 \cdot 10,000 = 9800 - 800 = 9,000 \text{ kg/m}^2$

* Εχόμενος ἐπίπεδος $T = 273 + 25 = 298$, $V = 100 \text{ m}^3$ καὶ διὰ τὸν αέρα
 $R = 29.27 \approx 29.3$ " άρα $G = \frac{9,000 \cdot 100}{29.3 \cdot 298} = 103 \text{ kg}$

Εάν η πίεσις τοῦ αέρος εἶναι 760 mm υδραργύρου ὥστε $P = 10330 \text{ kg/m}^2$
καὶ η θερμοκρασία 0°C ἢ $T = 273$ τότε ὁ οὐγκός τοῦ αέρος θα
εἶναι $V = \frac{GRT}{P} = \frac{103 \cdot 29.3 \cdot 273}{10330} \approx 80 \text{ m}^3$.

Πυκνότης τῶν αερίων

* Απόλυτος πυκνότης ἔνος αερίου καλεῖται τό βάρος τῆς
μονάδος τοῦ οὐγκού του (1 cm^3) μετρούμενον υπό πίεσιν 760 mm
υδραργύρου και θερμοκρασίαν 0°C.

Τοῦ αέρος ἡ ἀπόλυτος πυκνότης εἶναι 0.001293 g/cm^3 .

* Όταν μεταβάλλεται ἡ πίεσις ἢ η θερμοκρασία τοῦ αερίου μετα-
βάλλεται καὶ η πυκνότης του.

Πράγματι ἔστω δος η πυκνότης καὶ V_0 δος οὐγκός ἔνος αερίου
υπό πίεσιν $P_0 = 760 \text{ mm}$ υδραργύρου και θερμοκρασίαν 0°C καὶ
ἔστω δος πυκνότης αὐτοῦ υπό πίεσιν P και θερμοκρασίαν
τούτη, έάν B εἶναι τό βάρος τοῦ αερίου συμφώνως με
τοῖς δριγοῖς τῆς πυκνότητος θα ἔχωμεν:

$$\delta_0 = \frac{B}{V_0} \quad \text{καὶ} \quad \delta = \frac{B}{V} \quad \text{ἢ} \quad \frac{\delta}{\delta_0} = \frac{V_0}{V} \quad \text{ἢ} \quad \delta = \delta_0 \frac{V_0}{V}.$$

Συμφώνως ὅμως πρὸς τὴν ἐξίσωσιν τῶν τελείων αερίων ἔκο-
μενος: $P_0 V_0 = \frac{PV}{1+tat}$ " $\frac{V_0}{V} = \frac{P}{P_0} \cdot \frac{1}{1+tat}$ " άρα

$$\delta = \delta_0 \cdot \frac{P}{P_0} \cdot \frac{1}{1+tat} \dots \dots \dots \quad (32)$$

" Ήτοι η ἀπόλυτος πυκνότης ἔνος αερίου αὐξανεῖ ἀντιστρόφως
ἀναλόρως πρὸς τὴν θερμοκρασίαν.

Παράδειγμα

Ποια είναι η απόλυτη πυκνότης του αέρας είσιν πίεσιν 680 mmHg υδραργύρου και θερμοκρασίαν -6°C .

$$\text{Λύσις: } \delta = \delta_0 \cdot \frac{P}{P_0} \cdot \frac{1 + at}{1 + \frac{6}{273}} \quad \text{ενθα } \delta_0 = 0.001293 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3 \cdot \text{K}} \\ \text{και } t = -6^\circ\text{C} \quad \text{όπου } \delta = 0.001293 \cdot \frac{680}{760} \cdot \frac{1 + \frac{-6}{273}}{1 + \frac{6}{273}} = 0.001293 \cdot \frac{680}{760} \cdot \frac{273}{267}, \\ \text{η } \delta = 0.001182 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3}. \quad \text{---}$$

Σχετική πυκνότης

Σχετική πυκνότης ένος αερίου καλείται ο λόγος του βάρους ογκου τινός έκ του αερίου, πρός τό βάρος ίσου ογκου αέρος ύστο την αυτήν θερμοκρασίαν και πίεσιν.

Εάν δε η σχετική πυκνότης αερίου τινός, δηλαδή η απόλυτη πυκνότης αυτού και δηλαδή απόλυτης πυκνότης του αέρος τότε άποδεικνύεται εύκολως ότι: $\delta_\theta = \frac{\delta}{\delta_0} \dots \dots \dots (33)$

Παράδειγμα

Έκ του λίγακος I (σελ.) βλέπομεν ότι 1 m^3 οξυγόνου είσιν 0°C και πίεσιν 760 mmHg υδραργύρου γυγίζει 1.4289 kg ένω 1 m^3 αέρος είσιν την αυτήν θερμοκρασίαν και πίεσιν γυγίζει 1.2928 kg ήπαρα η σχετική πυκνότης του οξυγόνου είναι $\delta_\theta = \frac{1.4289}{1.2928} = 1.105$. ---

Μήματα αερίων

Διά τα μήματα των αερίων ισχύουν μετάν αυτήν άκριβειαν οπως και διά τα απλά αέρια οι νόμοι του Boyle-Mariotte και Gay-Lussac οπως και η έξισωσις, καταστάσεως αερίων ήτοι:

$$PV = GRT \quad (\text{διά βάρος } G \text{ kg})$$

$$Pv = RT \quad (\text{διά βάρος } i \text{ kg})$$

Επειδή η συνθεσις των μήματων των τεχνικών έφαρμοσούντων ποικίλει μεταξύ μέχρικων ορίων η έκαστοτε άντιστοιχουα σταθερά R του μήματος λαμβάνει διαφόρους τιμάς. Άρα πρέπει να είμεθα είσιν θέσιν να εύρισκομεν έκαστοτε έκ της συνθέσεως του μήματος την σταθεράν αυτού.

Είσιν τούτο μαρτιών ο ποσοθετήσι ο νόμος του Δάλτωνος (Dalton) ο οποίος λέγει: Είσιν ένα μήμα αερίων έκαστον έξι αυτών

ευηπεριφέρεται ως έαν αὐτό μόνον κατείχε ὀλόκληρον τὸν ὄγκον τοῦ μίγματος. Η πίεσις τοῦ μίγματος εἶναι τὸ ἄθροιτο μα τῶν μερικῶν πίεσεων ἐνὸς ἐκάστου ἐκ τῶν ἀερίων.

Σημείωσις: Μερική πίεσις ἐνὸς ἀερίου τοῦ μίγματος καλεῖται η πίεσις τὴν ὅποιαν θὰ εἴχε τοῦτο έαν κατείχε μόνον τοὺς ὀλόκληρον τὸν ὄγκον τοῦ μίγματος. Υποθέτομεν λοιπόν ὅτι εἰς τὸ ἔωστερικόν ἐνὸς μίγματος ὅλα τὰ ἀέρια ἔχουν τὸν αὐτὸν ὄγκον ὡς τὸν ὄγκον τοῦ μίγματος καὶ τὴν αὐτὴν θερμοκραβίδαν ἄλλα διαφορετικήν πίεσιν.

Έαν $G_1, G_2, G_3 \dots$ εἶναι τὰ μερικά βάρη τῶν ἀερίων ἐνὸς μίγματος καὶ $P_1, P_2, P_3 \dots$ αἱ μερικαὶ πίεσεις αὐτῶν, τότε:

$$G = G_1 + G_2 + G_3 \dots \text{Καὶ τό δικόν βάρος τοῦ μίγματος}$$

$$P = P_1 + P_2 + P_3 \dots \text{Καὶ } \frac{G}{\mu} \text{ πίεσις τοῦ μίγματος}$$

Έαν R οἱ σταθεραὶ τοῦ μίγματος καὶ $R_1, R_2, R_3 \dots$ οἱ σταθεραὶ ἐνὸς ἐκάστου ἐκ τῶν ἀερίων μίγματος, τότε θὰ ἔχωμεν

$$P_1 V = G_1 R_1 T$$

$$P_2 V = G_2 R_2 T$$

$$P_3 V = G_3 R_3 T$$

ἄθροιζομεν: $(P_1 + P_2 + P_3 + \dots) V = (G_1 R_1 + G_2 R_2 + G_3 R_3 + \dots) T$
Ἐπειδὴ δὲ $P_1 + P_2 + P_3 + \dots = P$ θὰ ἔχωμεν

$$PV = (G_1 R_1 + G_2 R_2 + G_3 R_3 + \dots) T$$

Ἄλλα παρεδέχθημεν ὅτι καὶ διὸλόκληρον τὸ μίγμα ἴσχύει ἡ σχέσις $PV = GRT$

$$\text{ἄρα } GRT = (G_1 R_1 + G_2 R_2 + G_3 R_3 + \dots) T \text{ ἢ } R = \frac{G_1}{G} R_1 + \frac{G_2}{G} R_2 + \frac{G_3}{G} R_3 \dots$$

Έαν $g_1 = \frac{G_1}{G} = \eta$ κατὰ βάρος ἀναλογία τοῦ σηρώτου ἀερίου

$$g_2 = \frac{G_2}{G} = \eta \quad " \quad " \quad " \quad " \quad \text{δευτέρου} \quad "$$

$$g_3 = \frac{G_3}{G} = \eta \quad " \quad " \quad " \quad " \quad \text{τρίτου} \quad "$$

Τότε οἱ προηγουμένη σχέσις γράφεται: $R = g_1 R_1 + g_2 R_2 + g_3 R_3 \dots \quad (34)$

$$\text{ἄρα } \frac{G_1}{G} R_1 + \frac{G_2}{G} R_2 + \frac{G_3}{G} R_3 + \dots = \frac{G_1}{G} + \frac{G_2}{G} + \frac{G_3}{G} + \dots \text{ } \frac{G_1 + G_2 + G_3}{G} = \frac{G}{G} = 1$$

Έαν ἀπεκαντιας παραδεχθῶμεν ὅτι ὅλα τὰ ἀέρια τοῦ μίγματος ἔχουν τὴν αὐτὴν πίεσιν P τότε, ἐκάστου ἀερίου θὰ κατέχει

ρος του ογκου του μίγματος. Έστωσαν V_1, V_2, V_3, \dots οι μερικοί ογκοί των αερίων του μίγματος μπό την πίεσιν του μίγματος P τότε:

$$V = V_1 + V_2 + V_3 + \dots$$

Εάν $r_1 = \frac{V_1}{V} = \text{κατ}' ογκούς$ άναλογία του πρώτου αερίου

$$r_2 = \frac{V_2}{V} = \text{κατ}' ογκούς$$

$$r_3 = \frac{V_3}{V} = \text{κατ}' ογκούς$$

$$\text{Τότε } r_1 + r_2 + r_3 + \dots = \frac{V_1}{V} + \frac{V_2}{V} + \frac{V_3}{V} + \dots = \frac{V_1 + V_2 + V_3}{V} = \frac{V}{V} = 1$$

αφ' έτέρου δέ $PV_1 = G_1 R_1 T_1$, $PV_2 = G_2 R_2 T_2$, $PV_3 = G_3 R_3 T_3 \dots \dots \dots (35)$

"Μηλογισμός των άναλογιών κατ' ογκούς έκ των άναλογιών κατά βάρος και άντιβρόφων

"Έστωσαν $\gamma_1, \gamma_2, \gamma_3 \dots$ τα είδικά βάρη των αερίων του μίγματος και $u_1, u_2, u_3 \dots$ οι είδικοι ογκοί αυτῶν

εἰς την θερμοκρασίαν και την πίεσιν του μίγματος.

$$\text{Τότε } \gamma_1 = \frac{1}{u_1}, \gamma_2 = \frac{1}{u_2}, \gamma_3 = \frac{1}{u_3} \dots$$

Εάν θεωρηθούν $1m^3$ έκ του μίγματος τότε τα γινόμενα $r_1 \gamma_1, r_2 \gamma_2, r_3 \gamma_3 \dots$ παριστούν τα μερικά βάρη των αερίων που περιέχονται εἰς τόν ογκού αυτού του μίγματος, όποτε τό βάρος του μίγματος ογκού $1m^3$ είναι γ (ον πρός $r_1 \gamma_1 + r_2 \gamma_2 + r_3 \gamma_3 + \dots = \gamma$ ($\gamma = \text{είδικόν βάρος μίγματος} = \text{βάρος } 1m^3$)).

"Αρα η άναλογία κατά βάρος του πρώτου αερίου είναι.

$$\beta_1 = \frac{r_1 \gamma_1}{\gamma} = \frac{r_1 \gamma_1}{r_1 \gamma_1 + r_2 \gamma_2 + r_3 \gamma_3}$$

$$\text{Τοῦ } \beta_2 = \frac{r_2 \gamma_2}{\gamma} = \frac{r_2 \gamma_2}{r_1 \gamma_1 + r_2 \gamma_2 + r_3 \gamma_3} \quad (36)$$

$$\text{Τοῦ } \beta_3 = \frac{r_3 \gamma_3}{\gamma} = \frac{r_3 \gamma_3}{r_1 \gamma_1 + r_2 \gamma_2 + r_3 \gamma_3}$$

"Εκτὸν σχεσεων τούτων εύρισκομεν τὰς άναλογίας κατά βάρος έκ των άναλογιών κατ' ογκούς των αερίων του μίγματος.

"Άντιβρόφων" έάν λαβώμεν έκ του μίγματος τοτε σι $u_1, u_2, u_3 \dots$ παριστούν τους ογκούς των μερικῶν αερίων του μίγματος των περιεχομένων εἰς έκ του μίγματος και σ

λικος ογκος ο του μιγματος ειναι $U = \frac{g_1}{U_1} + \frac{g_2}{U_2} + \frac{g_3}{U_3} \dots =$
ειδικος ογκος μιγματος.

*Απα η αναλογια κατ ογκον του πρωτου αεριου θα ειναι.

$$\frac{r_1}{U} = \frac{\frac{g_1}{U_1}}{\frac{g_1}{U_1} + \frac{g_2}{U_2} + \frac{g_3}{U_3}}$$

$$\text{Του βαρου} \frac{r_2}{U} = \frac{\frac{g_2}{U_2}}{\frac{g_1}{U_1} + \frac{g_2}{U_2} + \frac{g_3}{U_3}} \quad (37)$$

$$\text{του} \frac{r_3}{U} = \frac{\frac{g_3}{U_3}}{\frac{g_1}{U_1} + \frac{g_2}{U_2} + \frac{g_3}{U_3}}$$

*ΕΚΤΑΥ σχεσεων τουτων ευρισκομεν τας αναλογιας κατ ογκον ή εκταυ αναλογιων κατα βαρος του μιγματος.

Συμπερασματα: 1) Εαν μας διδονται οι κατα βαρος αναλογιαι $\frac{g_1}{U_1}, \frac{g_2}{U_2}, \frac{g_3}{U_3} \dots$ τότε.

$$P_1 V = G_1 R_1 T, \quad P_2 V = G_2 R_2 T, \quad P_3 V = G_3 R_3 T, \quad PV = G R T.$$

$$\text{Άρα} \quad P_i = \frac{G_i R_i}{G R} \cdot P = \frac{g_i}{g_1 + g_2 + g_3} \cdot P \quad (38)$$

(P_i ειναι η μερικη πιεση του αεριου $R_1, R_2, R_3 \dots$ οι σταθεραι των αεριων και P η πιεση του μιγματος). Όμοια εχεσειγ ισχυουν και δια τα άλλα αερια.

2) Εαν μας διδονται οι κατ ογκον αναλογιαι r_1, r_2, r_3 ,

$$\text{τότε πάλι:} \quad P V_i = G_i R_i T. \quad (\text{Έξιωσης 35})$$

$$\text{Και:} \quad P_i V = G_i R_i T. \quad (\text{Σελιγ 55})$$

$$\text{Άρα} \quad \frac{P_i}{P} = \frac{V_i}{V} \quad \text{η} \quad P_i = P \cdot \frac{V_i}{V} = r_i \cdot P \quad (39)$$

(όπου P_i = η μερικη πιεση ένος αεριου, γιντ κατ ογκον αναλογια αυτοο και P η πιεση του μιγματος). Όμοια εχεσειγ ισχυουν και δια τα άλλα αερια.

Παραδειγματα: 1) Ο ατμοσφαιρικος άνηρ υποτελείται από 23.1% μερι βαρουν οξυγονου (O_2) και από 76.9% μερι βαρουν αζωτου (N_2). Ποια η μερικη πιεση του οξυγονου και αζωτου δι ατμοσφαιρικη πιεσην 750 μηνιν διαρραγύρου.

Λύσιγ Δια το οξυγονον έχουμεν $P_i = g_i \frac{R_i}{R} \cdot P$ ('έξιωσης 38)
Ένθα P_i η μερικη πιεση του οξυγονου, R_i η σταθερα του οξυγονου και P η πιεση του αερος και R η σταθερα αυτου.

Έκ του πίνακος Ι λαμβανομένων $R_1 = 26.5$, $R = 29.27$

$$\text{Έχουμε προσθέτω } P = \frac{750}{735.5} \cdot 10.000 \text{ kg/m}^2 \text{ και } \frac{\dot{V}_1}{\dot{V}} = \frac{23.1}{100} = 0.231.$$

$$\text{Άρα } P_1 = 0.231 \cdot \frac{26.5}{29.27} \cdot \frac{750}{735.5} \cdot 10.000 = 2130 \text{ kg/m}^2 = 0.231 \text{ ata.}$$

$$\text{Ομοίως διὰ τὸ ἄζωτον "έχουμε": } P_2 = \frac{\dot{V}_2}{\dot{V}_1} \frac{R_2}{R}, P = 0.739 \cdot \frac{30.26}{29.27} \cdot \frac{750}{735.5} \cdot 10.000 = 8090 \text{ kg/m}^2 = 0.809 \text{ ata.}$$

$$(R_2 = 30.26 = \text{σταθερά διὰ τὸ ἄζωτον})$$

2) Εἰς τὴν ὡς ἀνώ συνθεσιν τοῦ ἀερού πόλια εἶναι υἱοὶ
οὐκον ἀναλογία τοῦ ἀερού και τοῦ ἄζωτος τοῦ μίγματος.
Λύσις: διὰ τοῦ ὁμοίου έχουμε $P_1 = \frac{\dot{V}_1 U_1}{\dot{V}_1 U_1 + \dot{V}_2 U_2}$

Ένθα U_1 και U_2 ἀντιστοίχως οἱ εἰδικοὶ οὐκον ὁξυός ἀνω
και ἄζωτον.

Η τρίτη στήλη του πίνακος Ι δίδει τὰ εἰδικά βάρη τῶν
ἀνω ἀερίων επερού δέ $U = \frac{1}{8}$ εὑρίσκομεν ἐκ τούτων
τοὺς εἰδικούς οὐκούς.

$$\text{Πούτω } U_1 = \frac{1}{1.4289} = 0.7 \text{ m}^3/\text{kg} \text{ και } U_2 = \frac{1}{1.2505} = 0.799 \text{ m}^3/\text{kg}$$

$$\text{Άρα } P_1 = \frac{0.231 \cdot 0.7}{0.231 \cdot 0.7 + 0.769 \cdot 0.799} = \frac{0.1617}{0.1617 + 0.615} \approx 20.85\%$$

$$\text{και διὰ τὸ ἄζωτον } P_2 = \frac{0.769 \cdot 0.799}{0.231 \cdot 0.7 + 0.769 \cdot 0.799} = \frac{0.615}{0.1617 + 0.615} \approx 79.15\%$$

ΚΕΦΑΛΑΙΟΝ Γ!

ΜΗΧΑΝΙΚΟΝ ΕΡΓΟΝ ΤΗΣ ΘΕΡΜΟΤΗΤΟΣ - ΑΡΧΑΙ ΤΗΣ ΘΕΡΜΟΔΥΝΑΜΙΚΗΣ

1) Θερμότης παραγομένη ή απορροφουμένη εἰς τά μηχανικά
φαινόμενα.

Εἰς πολλά περιπτώσεις παρατηροῦμεν ότι ἐξαφανίζεται μηχανική ἐνέργεια ἄλλα ἀνταντῆς παράχεται θερμότης. Π.χ.

Εἴς τούς κινουμένους μηχανισμούς καταστρέφεται μηχανική ἐνέργεια λόγω τῆς τριβῆς τῶν προστριβομένων μερῶν, εἰς τὴν θέσιν δύμας αὐτῆς ἐμφανίζεται θερμότης θερμαίνοντα τὰ προστριβόμενα τεμάχια.

Υπάρχει ωντάριο ὅλοκληρος μηχανισμῶν αἱ πέδαι (φρέκα) εἰς τὰς ὁποίας καταστρέφονται μεχάλα ποσά μηχανικής ἐνέργειας εἰς τὴν θέσιν της δέ ἐμφανίζεται θερμότης Π.χ. ἐάν μετά μίαν ἀπότομον στάσιν αὐτοκινήτου διά πεδίσεως (φρεγαρίματος) ἀκουμβάζωμεν τὴν κείραν ἐπὶ τῆς πέδης η ὥστοια εὔρισκεται εἴς τούς ὀπισθίους τροχούς θά γίγνεται ὅτιαλλη ἔθερμάνθη μολὺ.

Ἐπίσην τὰ βίωματα ὅταν προσκρούουν μὲν ὄρμην ἐπὶ ἐμποδίων ἀκλονήτων θερμαίνονται Π.χ. βλήμα πυροβόλου προσκρούοντεπὶ ἐμποδίου, τὸ διποῖον ἀνακόπτει τὸν κινητὸν θερμαίνεται μέχρι τῆς εώς του.

Ἀντιστρόφως εἴς πλειστας ἄλλας περιπτώσεις ἐξαφανίζεται θερμότης ἀντὶ αὐτῆς δέ ἐμφανίζεται μηχανική ἐνέργεια. Π.χ. κατὰ τὴν ἐκπυρβοκρότησιν πυροβόλου ὅλου ἐξαφανίζεται μέρος τῆς θερμότητος τῆς παραγομένης ἐκ τῆς καύσης τῆς πυρίτιδος ἀντὶ αὐτῆς δέ λαμβάνει μηχανικὴν ἐνέργειαν τὸ βλήμα, τὸ διποῖον ἔγεκα τούτου ἐκτοξεύεται μέν μεχάλην ταχύτητα.

Ἔντας ἀτμομηχανάς ἐξαφανίζεται μέρος τῆς θερμότητος, τὴν ὥστοιαν ἔχει ὁ ἀτμός εἰς τὴν θέσιν δέ αὐτῆς παράχεται ὑπό τῆς μηκανικῆς μηχανικούς εργού.

* Επίσης εἰα τὰς M.E.K. ἔξαρσανίζεται μέρος τῆς θερμότητος τῆς παραχωμένης διὰ τῆς καύσεως τοῦ καυείμου καὶ ἀντ' αὐτῆς παράγεται μηχανικὸν ἔργον.

* Εκ τῶν φαινομένων τούτων καὶ ἄλλων σιαρομοίων εὑμερού παραδεχόμεθα ὅτι ἡ θερμότης εἶναι μία τῶν μορφῶν τῆς ἐνέργειας.

2) Πρώτη θεμελιώδης ἀρχή τῆς θερμοδυναμικῆς ή ἀρχὴ τοῦ ιεδουνάμου.

Ἐάν οὖσον ἡ θερμότης εἴναι ἐνέργεια, τότε ευμφάνισται πρὸς τὴν ἀρχήν τῆς διατηρίσεως τῆς ἐνέργειας, πρέπει ἀντὶ τοῦ ἔξαρσανιζομένου ποδοῦ τῆς θερμότητος για παράγεται ἀνάλογον ἔργον καὶ ἀντιστρόφως,

οὗτο ἀπεδείχθη κατὰ πρῶτον ὑπό τοῦ Mayer (Μάγιερ) καὶ ἐπειζεβαίνωσι ἀρχότερον ὑπό πολλῶν ἄλλων ὥησις ὁ Joule (Joule) κ.λ.π. οὕτω ὁ Mayer διετύπωσεν τὸν ἔντην νόμον:

Οσάκις η θερμότης παράγει μηχανικόν ἔργον ἔξαρσανίζεται ποδοῖς θερμότητος ἀνάλογος πρὸς τὸ παραχθέντερόν τοῦ μηχανικὸν ἔργον καὶ ἀντιστρόφως.

* Ήτοι ἔαν L τὸ παραχωμένον ἔργον καὶ Q η ἔξαρσανιζομένη ποδότης θερμότητος τότε: $Q = A \cdot L \dots \dots \dots \quad (40)$

* Ενθα A = σταθερὸς ευτελεστής κατούμενος μηχανικὸν 160 δύναμον τῆς θερμότητος.

* Ο νόμος οὗτος ὀνομάζεται πρώτη θεμελιώδης ἀρχὴ τῆς θερμοδυναμικῆς ή ἀρχὴ τοῦ ιεδουνάμου.

* Ο ευτελεστής A εὑρέθη καὶ ἀρχάς πειραματικῶς ὑπό τῶν Joule καὶ Mayer κατόπιν δὲ καὶ ὑπὸ ἄλλων πειραματιστῶν, κατὰ τὰ γεωτερά πειράματα φαίνεται ὅτι η πιθανωτέρα του τιμὴ εἶναι: $A = \frac{1}{426,7} \text{ kcael/kem}$ Ήτοι:

ὅταν ἀναλίσκεται 1 kcael (μεχάλη θερμική) παράγονται 426,7 kem. (χιλιόχραμμα κετρα) καὶ ἀντιστρόφως ὅταν ἀναλίσκεται 1 kem παράγονται $\frac{1}{426,7}$ kcael.

Διὸ τοὺς πράκτικούς μας ὑπολογιζεμούς θὰ λαμβάνωμεν

$$A = \frac{1}{427} \text{ kcael/kem}$$

Παραδείγμα

Πλοίον είναι τόιοισδύναμον εἰς θερμότητα ἔργον ἵσου πρὸς τὸν ὀρι-
δίον ἕππον.

Λύσις Διὰ γραμμῶν 1 ὀριαῖος ἕππος = $1\text{H}=75 \cdot 3600 \text{ kgrm}$. (διότι

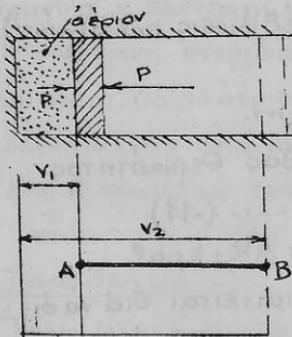
εἶναι τό ἔργον τὸ ὄποιον παράχει μηχανὴ παράχυσα ἔργον ἐκός
ἴπου ἀνά δευτερόλεπτον ὅταν αὐτὴ ἔργαζεται συνεχῶς ἐπὶ μιανώρων).

Ἐάν οἱ τόιοισδύναμον εἰς θερμότητα τότε $Q = A \cdot L = \frac{1}{427} \cdot 75 \cdot 3600$
ἢ $Q = 632 \text{ kcal}$ ἢ τοι $1\text{H}=632 \text{ kcal}$

3) "Ἐργον παραγόμενον κατὰ τὴν διαστολὴν τῶν ἀερίων καὶ εκεῖσι
εἰδίκῶν θερμοτήτων τῶν ἀερίων ὑποστίεσιν καὶ ὑπὸ σταθερὸν ὅγκον

"Εστω ὅτι ἐντὸς τοῦ κυλίνδρου τοῦ (Σχῆμ. 15) κινεῖται ἔμβολος
ἀεροστεχῶς ἀποκλεῖτον οὕτῳ ἐντὸς τοῦ κυλίνδρου μίαν ποδό-
τητα ἀερίου βάρους $G \text{ kg}$.

Ἐάν θερμανθεῖ τὸ ἀερίον ἀπό τῆς θερμοκραβίας t_1 , εἰς τὸν
τοῦ ἔκανδιατηροῦμεν τὸν ὅγκον του σταθερὸν τότε θαί ἀπαιτηθῇ



διὰ τὴν θέρμανσιν του ποδὸν θερμότητος
ἵσου πρὸς $Q = C_U G \cdot (t_2 - t_1) = C_U G \cdot (T_2 - T_1)$
(διότι $T_2 - T_1 = (273 + t_2) - (273 + t_1) = 273 + t_2 - 273 - t_1 = t_2 - t_1$). Ενθα C_U = ἡ εἰδίκη θερμότητης
τοῦ ἀερίου ὑπὸ ὅγκον σταθερὸν καὶ T_2, T_1
ἡ τελικὴ καὶ ἀρχικὴ ἀπόλυτος θερμο-
κραβία του.

Ἐάν ἀριθμωθεῖ τὸ ἔμβολον καὶ μην-
θῇ ἐλευθέρως τότε τὸ ἀερίον θερμαίνομενον διαστέλλεται
καὶ ὥθει τὸ ἔμβολον πρὸς τὰ δεξιά.

Ἐάν οὐ σιεσι τοῦ ἀερίου κατὰ τὴν διάρκειαν τῆς θερμάνσεως
παραμένῃ σταθερὰ τότε ἔτα μέρος τῆς θερμότητος, ποὺ ἐ-
δούθη εἰς τὸ ἀερίον χρησιμεύει εἰς τὸν ἀνυψώσην τὴν θερ-
μοκραβίαν του τὸ δὲ ὑπόλοιπον χρησιμεύει εἰς τὴν παραγ-
γήν μηχανικοῦ ἔργου.

Πράγματι: Ἐάν εἶναι $P \frac{\text{kg}}{\text{m}^2}$ ἡ θλιβομετρικὴ πίεσις τὸν

οἵσιαν ἀσκεῖ τὸ ἀέριον ἐπὶ τοῦ ἐμβόλου τότε τὸ ἐμβόλον κατὰ τὴν πρὸς τὰ δεξιά κίνησί του δύναται νὰ ὑπερνική-
ει ἀντίστασιν ὥσπερ πρὸς τὸ ἐξαερομένην ἀντιθέτως ἐπὶ τῆς
ἄλλης πλευρᾶς τοῦ ἐμβόλου καὶ νὰ μετακινήσῃ τὸ οὐρανού-
έφαρμογή της ἥτοι τὸ ἐμβόλον δύναται νὰ παραρρυκινη-
πίον εργοῦ.

Τὸ μεγεθός του κινητηρίου ἔργου εἴτε L . Εστω δὲ F ἡ ἐπι-
γενεία του ἐμβόλου σίγουρα καὶ V_1 εἰς m^3 ὁ ἀρχικός ύγκος
του ἀέριου πρὸ τῆς θερμάνσεως καὶ V_2 μετά τῆς θερμά-
σεως εἴτε S εἰς m^2 ἡ σιαστροφή, τὸν οἵσιαν ἐξετέλεσε
τὸ ἐμβόλον ἀπό τὴν ἀρχὴν μέχρι τοῦ τέλους τῆς θερμά-
σεως τότε τὸ παραγόμενον ἔργον εἶναι $L = F \cdot P \cdot S \text{ kgm}$.
(Ἐνθα $F \cdot P = \text{η ὅλη η πίεση τῶν οἵσιων εξασκεῖ τὸ ἀέριον}$
 $\text{επὶ τοῦ ἐμβόλου εἰς } kg)$ ἀλλὰ: $F \cdot S = V_2 - V_1 m^3$

$$\text{ἄρα } L = P \cdot (V_2 - V_1)$$

Ἄλλα γνωρίζομεν ὅτι: $PV_2 = GRT_2$ (Τειχική ἐξισώσις τῶν ἀερίων)
καὶ $PV_1 = GRT_1$.

Ἄρα $L = GRT_2 - GRT_1 = G \cdot R \cdot (T_2 - T_1) \text{ kgm}$.

Ἐάν δέ οὐ πολοχίσωμεν τὸ ἔργον εἰς μονάδας θερμότητος
τότε: $L = G \cdot A B L (T_2 - T_1) \cdot Kcal \dots \dots \dots (41)$

Ἐάν $G = 1 \text{ kg}$ καὶ $T_2 - T_1 = 1^\circ$ τότε ἔχουμεν $L = AR \cdot Kcal$

Αὐτό εἶναι τὸ ποσόν τῆς θερμότητος ποὺ ἀπαιτεῖται σιδὸν δι-

ασταλῆ 1 kg ἀέριου ὑπό πίεσιν σταθεράν ὅταν η θερμοκρα-
σθετον ποσόν θερμότητος G πρὸς C_p διὰ νὰ ἀνυψωθῇ η
θερμοκρασία τοῦ ἀέριου κατὰ 1° . Άρα τὸ ευολικὸν ποσόν τῆς
θερμότητος ποὺ ἀπαιτεῖται σιδὸν τὴν ἀγύψωσιν τῆς θερμοκρα-
σίας 1 kg ἀέριου κατὰ 1° ὑπό πίεσιν σταθεράν ἥτοι η εἰδι-
κὴ θερμότης ὑπό πίεσιν σταθεράν C_p εἶναι.

$$C_p = F_u + AR \dots \dots \dots (42)$$

Ἐάν ἔχωμεν G kg ἀέριου τότε η θερμότης ποὺ ἀπαιτεῖται

ται δια να ανυψωθῇ ο θερμοκρασία του από την ίδια υπό πίεσιν σταθερά είναι:

$$Q = G \cdot CP \cdot (T_2 - T_1) = G(C_U + AR) \cdot (T_2 - T_1) \dots \dots (43)$$

Ο πίναξ I δίνει τας είδικας θερμοτήτας CP και C_U των κυριωτέρων αέριων ως και τον λόγον αυτών $\frac{CP}{C_U}$.

Παράδειγμα: Να εύρεθη η σταθερά R του αέρος.

Λύσις: "Εξωτερική Ενέργεια CP = C_U + AR (εξίσωσις 42) ήπαρα

$$AR = CP - C_U \quad \text{και} \quad R = \frac{CP - C_U}{A}$$

Άλλα ζεκτού πίνακος I CP = 0,24 και C_U = 0,172

$$\text{Άρα } R = \frac{0,24 - 0,172}{\frac{1}{427}} = 0,061 \cdot 427 \approx 29,3$$

4) Εσωτερική ένέργεια των ρευστῶν

Έστιν ένα ρευστὸν λαμβανον θερμοτήτα χωρίς να άποδιδῃ μηχανικὸν έργον, ήτοι όταν θερμαίνεται υπό οχκον σταθερόν, τότε ολη η θερμοτήτη αποθηκεύεται ως ένέργεια εἰς τό εσωτερικόν του ρευστοῦ. Η εναποθηκευόντη θερμοτήτη ονομάζεται εσωτερική θερμοτήτη ή εσωτερική ένέργεια του ρευστοῦ.

Η εσωτερική ένέργεια ένος αέριου είναι η θερμότης, η οποία απαιτεῖται ίνα τό αέριον άκθη υπό οχκον σταθερόν. Είναι την θερμοκρασίαν του άπο τό άπολυτον μηδέν.

Ητοι η εσωτερική ένέργεια ίκο αέριου άπολυτου θερμοκρασίας T είναι $U = C_U \cdot T \dots \dots (44)$

Παράδειγμα

Ποιον είναι η εσωτερική ένέργεια 5kg αέρος θερμοκρασίας 25°C.

Λύσις: Η εσωτερική ένέργεια είναι $U = G \cdot C_U \cdot T$, ένθα $G = 5 \text{ kg}$ $C_U = 0,172 \text{ kcael/kg}$ (πίναξ I) και $T = 273 + 25 = 298$

$$\text{Άρα } U = 5 \cdot 0,172 \cdot 298 \approx 256,3 \text{ kcael.}$$

5) Πρώτη Θεμελιώδης Εξίσωσις της θερμοδυναμικῆς

Έστιν ένα αέριον θερμαίνεται υπό σταθεράν πίεσιν τότε τούτο διαστέλλεται. Τού αέριον τούτου αυξάνει η εσωτερική του ένέργεια διότι αυξάνει η θερμοκρασία του, αλλ' έτερου δε τούτο παράγει μηχανικὸν έργον κατά την διαστολήν του ως ίδομεν είστην σελ. 61.

Έαν U_1 ή έσωτερική ενέργεια και υ. ο σύγκος 1 kg του αέριου πρότια θερμάνεσσα και U_2 ή έσωτερική ενέργεια και U_2 ο σύγκος αυτού μετά την θέρμανση.

Τότε η μεταβολή του ενέργεια πούξεν κατά $U_2 - U_1$

Το δε παραχθὲν έργον κατά την διαστολήν είναι $A \cdot P \cdot (U_2 - U_1)$

(U_1 και U_2 παριστούν τους ειδικούς σύγκος του άεριου)

Επομένως η θερμιότητα ή όποια προσεδόθη είναι το αέριον είναι

$$Q = (U_2 - U_1) + A \cdot P \cdot (U_2 - U_1) \dots \dots \dots (45)$$

Αυτή είναι η πρώτη θερμελιώδης έξισης της θερμοδυναμικής Διόντας έφαρμοσθῇ αυτή ως έχει πρέπει το αέριον να θερμανεται υπό επαθεράν πίεσιν.

Σημειώσις: Έάν τούτο δεν συμβαίνει πρέπει την όλην μεταβολήν του σύγκου να χωρίσωμεν είς πολλά μικρά τμήματα είς τα οποία δυναμεῖται να θεωρήσωμεν ότι η πίεση διατηρεῖται σταθερά και να έφαρμοσθῶμεν την έξισην αυτήν δι' ἕνα ἔκαστον ἐκ των τμήμάτων τούτων.

Έκαστου τμήματος η έξισης αυτή μόνον διατηρεῖται όταν χρήσεως ανωτέρων μαθηματικών δύναται να έφαρμοσθῇ έπαιριώδης. Η έξιση τότε γράφεται $dQ = dU + A \cdot P \cdot dV$, ενθα dQ , dU , dV παριστούν αντιστοίχους μεταβολές των Q , U , V , άλλα πολύ μικράς (παροστάσεως).

6) Θερμοπεριεκτικότητα

Καλούμενη θερμοπεριεκτικότητα ή 1 kg ένος αέριου το πούρον

$$i = U + A \cdot P \cdot V \dots \dots \dots (46)$$

Ένθα U η έσωτερική ενέργεια του αέριου και $A \cdot P \cdot V$ είναι η ενέργεια την οποίας απερόφησεν το αέριον διά να αύξῃ θερμανομένον υπό πίεσιν σταθεράν από τον σύγκον U .

Τυπωρίζομεν ούμως ότι $U = C_U \cdot T$ και $P_U = R \cdot T$.

$$\text{όποια } i = C_U \cdot T + A \cdot R \cdot T = (C_U + A \cdot R) \cdot T$$

$$\text{ή } i = C_P \cdot T \dots \dots \dots (46)$$

Διά $P = \text{σταθερά}$ αποδειχνύεται εύκολως έκ της έξισης 45

$$\text{ότι : } Q = i_2 - i_1 \dots \dots \dots (45')$$

Tο $i_2 - i_1$, καλείται Θερμική πιώσις

Παράδειγμα: Να εύρεθη η θερμοπεριεκτικότης & κg αέρος θερμοκρασίας 60°C και η θερμότης των σποιάν έως χάρη τουτού έων γυγή ώπο πιεσίν επαθερών μέχρι θερμοκρασίας 15°C .

*λύσις: "Έχομεν $i = C_p T$ οπα είσι θερμοκρασίας 60° έχομεν $i_{60} = 0.24 \cdot (273 + 60) = 79.2 \text{ kcal}$.

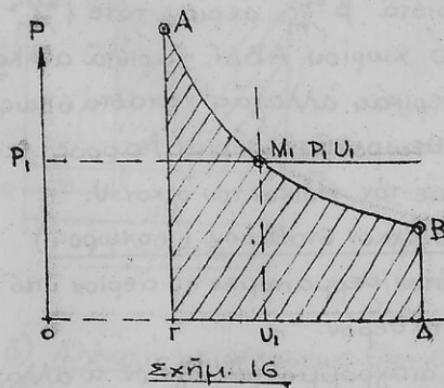
"Η θερμότης των σποιάν έως χάρη δ' απότι είναι $Q = i_{60} - i_{15}$
Ένθα $i_{15} = 0.24 \cdot (273 + 15) = 69.1 \text{ kcal}$. οπα $Q = 79.2 - 69.1 = 10.1 \text{ kcal}$.

7) Άλλαχαι καταστάσεως τῶν ἀερίων.

a) Γενικά "Η καταστάσης ένος αερίου προσδιορίζεται ώπο της πιεσεως του P του ειδικού όγκου του U και της άπολυτου θερμοκρασίας του T.

"Όταν έν τῶν μεχεθῶν τούτων άλλασση τότε λέχομεν διά το αέριον άλλασση καταστάσιν.

Αἱ άλλαχαι καταστάσεως τῶν αερίων είσι τας σιαφόρους μηχανάς όπου ταῦτα χρησιμοποιούνται δὲν άκολουθοῦν ἀγλούν νόμος.
Η μελέτη μιᾶς άλλαχῆς καταστάσεως διευκολύνεται ώπο τοῦ χραφικοῦ σιαφράμματος.



Σχῆμ. 16

Διὰ τὴν κατασκευὴν τοῦ σιαφράμματος λαμβάνομεν δύο καθετοὺς ἔξονας, OP και OU (εχ. 16)

"Επὶ τοῦ ἔξονος OP λαμβάνομεν ώπο κλίμακα τας ἀπολύτους πιεσεως τοῦ αερίου, και ἐπὶ τοῦ OU ώπο ἐτέρων κλίμακα τοῦ ειδικούς όγκους U τοῦ αερίου.

"Έὰν είσι μιᾶς καταστάσιν τοῦ αερίου ἀντιστοιχεῖ πιεσίς P_1 , και ειδικός όγκος U_1 , τότε η καταστάση παρίσταται ώπο τοῦ σημείου M_1 , τοῦ σιαφράμματος, τό οποῖον εὑρίσκεται ως δεικνύει το (εχ. 16) ήτοι ἐπὶ τοῦ OP λαμβάνομεν τηρήμα ώπο τὴν κλίμακα τῶν πιεσεων $OP_1 = P_1$, και εκ τοῦ P_1 ,

φέρομεν παράλληλον προς τὸν ἄξονα ΟU σημοίως δὲ ἐμί τοῦ ΟU λαμβάνουμεν ὑπό τὴν κλίμακα τῶν ὅγκων τμῆμα $U_1 = U_1$, καὶ ἐκ τοῦ U_1 φέρομεν παράλληλον πρὸς τὸν OP. Τὸ σημεῖον M_1 εὑνάντησις τῶν δύο τούτων εἶναι τὸ σημεῖον M_1 . Τὸ σημεῖον M_1 επιθειούμεν ὡς δεικνύει τὸ εχῆμα διὰ M_1 (P_1, U_1).

Ἐάν ἡ κατάστασις τοῦ ἀερίου ἀλλάσσῃ συνεχῶς τότε εἰσὶ καθε ἄλλαχν ἀντιστοιχεῖ νέον σημεῖον τοῦ διάγραμματος. Ἐάν ενώσωμεν ὅλα τὰ σημεῖα τοῦ διάγραμματος τὰ ἀντιστοιχοῦτα εἰς τὰς διαδοχικὰς καταστάσεις τοῦ ἀερίου θά λαβωμεν μίαν καμπύλην $A B$ ἡ ὥστια παριστᾶ τὸν ἄλλαχν καταστάσεως τοῦ ἀερίου. Τὸ διάγραμμα τοῦτο λέγεται διάγραμμα τῶν ὅγκων.

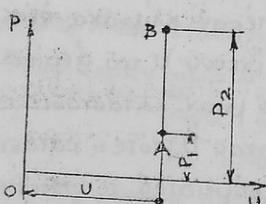
Πολλάκις κατασκευάζομεν καὶ ὅλα διάγραμματα ὡς τὸ P, T (πίεσις, θερμοκρασία) κ.λ.π. Τινὰ τούτων θά γίνωμεν ἀρχότερον.

Αποδεικνύεται μαθηματικῶς ὅτι τὸ παραχόμενον ὑπό τοῦ ἀερίου μηχανικὸν ἔργον κατὰ τὴν ἄλλαχν καταστάσεως AB ἴσουται μὲ τὸ ἐμβαδόν τοῦ καμπυλοχράμμου χωρίου $ABΔΓ$. τοῦ Σχ.16

Ἐάν ἡ πίεσις P εἴη τὸ διάγραμμα μετρεῖται εἰς $\frac{kg}{m^2}$ π.χ. $1 \frac{kg}{m^2}$ τοῦ διάγραμματος παριστᾶ αἱ $\frac{kg}{m^2}$ δὲ ὅγκος μετρεῖται εἰς m^3 ἢ τοι $1 \frac{kg}{m^3}$ τοῦ διάγραμματος παριστᾶ $B \frac{kg}{m^3}$ ἀερίου, τότε $1 \frac{kg}{m^2}$ τοῦ ἐμβαδοῦ τοῦ καμπυλοχράμμου χωρίου $ABΔΓ$. παριστᾶ α.β καμ.

Κατωτέρῳ θά μελετήσωμεν μερικὰς ἄλλαχας καταστάσεως. Εἰς τὸν μελέτην ταῦτην θά θεωροῦμεν ἀερίου βάρους $1 kg$ ὅποτε ὁ ὅγκος τοῦ V θά γίνοιται μὲ τὸν εἰδίκον τοῦ ὅγκου U .

β) ἄλλαχη καταστάσεως ὑπὸ ὅγκου σταθερὸν (ἰσόχωρος)



Σχῆμα 17.

Εἰς ταῦτην θερμαίνομεν τὸ ἀερίου ὑπὸ ὅγκον σταθερὸν.

Εἰς τὸ διάγραμμα τῶν ὅγκων ἡ ἄλλαχη αὕτη παρισταται ὑπὸ τῆς εὐθείας AB παρ-ελλήλος πρὸς τὸν ἄξονα τῶν πιέσεων. (Σχ.17)

Τὸ σημεῖον A παριστᾶ τὴν ἀρχικὴν κατάστασιν τοῦ ἀερίου ἐνθα ὑπερίσημος τοῦ P ,

και ο σύγκος U , και τὸ B τῶν τελικῶν καταστάσεων ὅπου η πίεση εἶναι P_2 και ο σύγκος πάλι U .

Ἐάν T_1 και T_2 αἱ ἀπόλυται θερμοκρασίαι τοῦ ἀερίου εἰσὶ τὴν ἀρχὴν και τὸ τέλος τῆς ἀλλαγῆς τὸτε συμφώνως πρὸς τὸν ἔξιωσιν 31 $\frac{P_2}{P_1} = \frac{T_2}{T_1}$ ή $P_2 = P_1 \frac{T_2}{T_1}$

Τὸ παραγόμενον κατὰ τὸν ἀλλαγὴν μηχανικὸν ἔργον εἶναι $L=0$ διότι τὸ ἀερίον δὲ διαστέλλεται.

Ἡ προσδιδομένη εἰσ τὸ ἀερίον θερμότης χρησιμεύει εἰσ τὸν ἀξιονέαν τῆς ἐβωτερικῆς ἐνέργειας εἶναι δὲ,

$$Q = (U_2 - U_1) + AP(U_2 - U_1) = U_2 - U_1 \quad \text{ή} \quad Q = C_U(T_2 - T_1). \quad (\text{διότι } U_2 = U_1).$$

8) Ἀλλαγὴ καταστάσεως ὑπὸ πίεσιν σταθεράν (ισόθλιβος)

Εἴ τον θερμαίνομενον τὸ ἀερίον ὑπὸ πίεσιν σταθεράν.

Εἴ τὸ στάχυραμα τῶν σύγκων η ἀλλαγὴ καταστάσεως παρίσταται ὑπὸ εὐθείας AB παραλλήλου πρὸς τὸν ἄξονα Ou . (Σχ. 18)

Εἴ τὸ σημεῖον A ἀντιστοιχεῖ πίεσιν P , σύγκος U_1 , θερμοκρασίᾳ T_1 ,

Εἴ τὸ σημεῖον B ἀντιστοιχεῖ πίεσιν P , σύγκος U_2 , θερμοκρασίᾳ T_2 .

Συμφώνως πρὸς τὸν ἔξιωσιν 30

$$\frac{U_2}{U_1} = \frac{T_2}{T_1} \quad \text{ή} \quad U_2 = U_1 \cdot \frac{T_2}{T_1}.$$

Τὸ ὑπὸ τοῦ ἀερίου παραγόμενον μηχανικὸν ἔργον εἶναι:

$L = P(U_2 - U_1)$ παρίσταται δέ ὑπὸ τοῦ ἐμβαδοῦ τοῦ ὄρθογωνίου $ABDE$ καὶ η προσδιδομένη εἰσ τὸ ἀερίον θερμότης εἶναι: $Q = Cp(T_2 - T_1)$

δ) Ἀλλαγὴ καταστάσεως ὑπὸ θερμοκρασίαν σταθεράν (ισόθερμο)

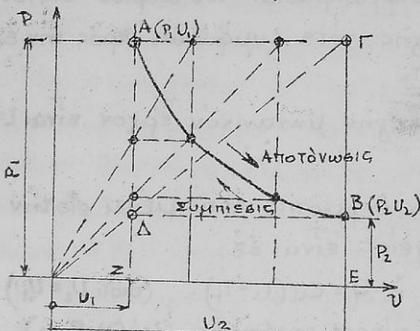
Εἴ ταῦταν η θερμοκρασία τοῦ ἀερίου διατηρεῖται σταθερά ἕνη πρὸς T , ἥτοι ἐάν τὸ ἀερίον ἀποτονοῦται διδόμεν εἰσ αὐτό τὸτε μένον θερμότητα σῶν χρειάζεται διὰ νὰ ἀλλάξῃ ο σύγκος του χωρίς νὰ μεταβληθῇ η θερμοκρασία του.

Ἐστω P_1, U_1 η ἀρχικὴ πίεσιν και ο ἀρχικός σύγκος τοῦ ἀερίου

Kai P_2, U_2 n̄ tεlikή pίeisic kai ótēlikos ñgkos autou.

Tóte býmφwva mētñv yevikñv ñxiéwvin twv áepiow (Ex. 26)

$$\text{Exomēn } \frac{P_1 U_1}{T} = \frac{P_2 U_2}{T} \text{ n̄ } P_1 U_1 = P_2 U_2.$$



Ex. 19

n̄ oπoia eis to diägr̄amma parib̄statai n̄po toū en̄meioū A (P₁, U₁).

"Exiō d̄e, óti ynwriçoumen kai toū teliķov ñgkos U₂ toū áepiou, tōte tō býmfiou toū diägr̄ammatos eis tō oπoion antistoiχei ñgkos oūtoç eñr̄isketai w̄ ñxiē: ?Ektoū en̄meioū E toū áexoyos oū eis tō oπoion antistoiχei ñgkos U₂ ñphoūmen káthetov epī toū oū n̄ oπoia témnei tñv exktoū A káthetov epī toū OP eis Γ (Ex. 19)

Ph̄eromen tñv eñthiāv OG, n̄ oπoia témnei tñv ēk toū A káthetov epī toū oū eis tō en̄meioū Δ. ?Ektoū Δ ph̄eromen paralλl̄lon pr̄of tñv oū n̄ oπoia témnei tñv EG eis tō en̄meioū B. Tō en̄meioū toū tō eñai tō en̄meioū tñc kaμpūl̄n tñc allaḡn katalabewas eis tō oπoion antistoiχei ñgkos U₂. ?Ektoū diägr̄ammatos eñr̄iskomen tñc antistoiχov píeisic P₂.

Ómioiā ñrgaç̄oumenoi eñr̄iskomen kai "all̄a sp̄meia tñc ñperbol̄a kai oκedriac̄oumen autou (w̄ ñxiēiñv tñv exk̄ma 19).

Aploðeikyñgetai matematiķis óti tō ápodiðomēnon ñtio toū áepiou kata tñc allaḡn autoū katalabewas m̄xhainikov̄ érgov̄ eñai

$$L = P_1 U_1 \cdot 2.303 \text{ lóðos } \frac{U_2}{U_1} \dots \dots \quad (47)$$

Pr̄os ñpologjēmōn toū érgou m̄aç xreiaç̄etai ó Bonthritikos áriðm̄os $L = \text{lóðos } \frac{U_2}{U_1} \cdot 2.303$ ó oπoios m̄aç m̄dētais ap̄tōn katalabewas ñvaka..

"H exēsiai aut̄i parib̄statai eis tō diägr̄amma twv ñgkwv n̄po miās kaμpūl̄n, n̄ oπoia leχ̄etai ñperbol̄i.

Tñv kaμpūl̄n aut̄i ñvaretha nā exedriåb̄mer xρh̄imopoiouñteq tñv ñxiē m̄fodos.

"Exiō óti ynwriçoumen tñv áp̄xikn katalabewin toū áepiou,

$\frac{U_2}{U_1}$	1.0	1.5	2.0	2.5	3.0	3.5	4.0	4.5	5	6	7	8	9	10
$C =$	0	0.405	0.693	0.916	1.099	1.253	1.386	1.504	1.609	1.792	1.946	2.079	2.197	2.303

Όσα δύομεν είσι την σελίδα 66 τό έρχον τούτο παριστάται υπό τού έμφασου του καμπυλογράμμου χωρίου ABEZ.

Η θερμοκρασία του αέριου δίνεται από την σχέση $T = \frac{P_1 U_1}{R}$ (εξής 28)

Έπειδη η θερμοκρασία του αέριου δεν αλλάζει ένωση τριών ένέργεια παραμένει σταθερά και έπομπένωσ σόλο κληρος τη προδιδομένη είσι το αέριον θερμότητα μετατρέπεται υπό του αέριου είσι μηκανικού έρχον.

$$\text{Ήτοι } Q = AL = AP_1 U_1 \cdot 2.303 \log \frac{U_2}{U_1} \dots \dots \quad (48)$$

$$\text{Έπειδη δέ } P_1 U_1 = RT \text{ έπειται ότι } Q = ART \cdot 2.303 \log \frac{U_2}{U_1} \dots \dots \quad (48')$$

ε) Αδιαβατική αλλαγή καταστάσεως ή Αδιαθερμού

Είσι την αλλαγήν αυτήν το αέριον δεν λαμβάνει θερμότητα από το περιβάλλον ούτε δίνει θερμότητα είσι αυτό. Τοιαύτη περίστωσις δύναται να γίνεται όταν αέριον άποτονούται έντος κυλίνδρου φέροντος κινητόν εμβολού τόσον ταχέως ώστε να μην προλαβῇ για δώδεκα θερμότητα είσι τοιχώματα του κυλίνδρου.

Αποδεικνύεται μαθηματικώς (πρώτος απέδειξε τούτο ο Poisson) ότι κατά την αλλαγήν τωτην γίνεται η σχέση.

$$P_2 U_2^K = \text{σταθερόν} \quad \text{ή} \quad P_2 U_2^K = P_1 U_1^K = \text{σταθερόν} \dots \dots \quad (49)$$

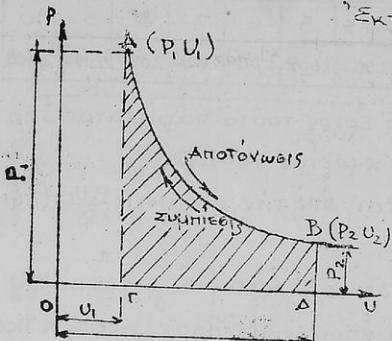
Ένθα $K = \frac{CP}{CV} \approx 1.4$ διά τα πλείστα των αέριων και P_2, U_2 ο σύγκος και η πίεση του αέριου είσι μιαν κατάστασιν B και P_1, U_1 ο σύγκος και η πίεση αυτού είσι την άρχικήν του κατάστασιν A.

Η εξίσωση 49 γράφεται και

$$P_2 = P_1 \left(\frac{U_1}{U_2} \right)^K \dots \dots \quad (49')$$

Εάν γνωρίζομεν την άρχικήν κατάστασιν A (P_1, U_1) του αέριου, τότε δυνάμεθα είσι κάτε σύγκον να εύρωμεν έκ της σχέσης 49' την άντιστοιχον πίεσην και να κατακευάσμεν είσι το διάγραμμα των σύγκων την καμπίνην της αλλαγῆς

καταβοτάσεως AB (Σχήμ. 20)



Σχήμ. 20

την έσωτερηκήν ένεργειάς του αέριου έφ' όποιον ούδεν πιοσόν θερμότητος προσδίδεται είναι αυτό το έξωθεν.

$$\text{ήτοι } AL = U_1 - U_2 = C_U (T_1 - T_2)$$

$$\text{αλλά } P_1 U_1 = RT_1, \text{ ήτοι } T_1 = \frac{P_1 U_1}{R} \text{ και } T_2 = \frac{P_2 U_2}{R}$$

$$\text{ήτοι } AL = \frac{C_U}{R} (P_1 U_1 - P_2 U_2)$$

$$\text{ή } L = \frac{C_U}{AR} (P_1 U_1 - P_2 U_2)$$

$$\text{Επειδή δέ } AR = C_P - C_U = C_U \left(\frac{C_P}{C_U} - 1 \right) = C_U \cdot (k-1)$$

$$\text{Επειτα δή } L = \frac{C_U}{C_U(k-1)} (P_1 U_1 - P_2 U_2)$$

$$\text{ή } L = \frac{P_1 U_1 - P_2 U_2}{k-1} \quad \dots \dots \quad (51)$$

Το έργον τούτο παριστάται πάλιν υπό τούτης μορφής του καρπούλογράμμου χωρίου ΑΒΔΓ.

Είναι τούς υπολογισμούς βουτιώμεθα από τον κατωτέρω πίνακα, διόποιος δίδει σίδια σιαφόρους τιμώς του $\frac{U_2}{U_1}$ τας τιμώς $C_1 = \frac{P_2}{P_1}$, $C_2 = \frac{T_2}{T_1}$, $C_3 = \frac{L}{P_1 U_1}$ ($L = C_3 P_1 U_1$)

Ένθα P_1 θα λαμβάνεται η μεγαλύτερη πίεση.

Έκτοτού διαχρανματος βλέπομεν δήτι η αποτόνωσης του αέριου η πιτώνια της πίεσεως του είναι το ίδιο απότομος παρά είναι την ισόθερμον αλλαγήν καταβιάσεως.

$$\begin{aligned} \text{Έκτης σχέσεως } \frac{P_1 U_1}{RT_1} &= \frac{P_2 U_2}{RT_2} \text{ ή } \text{Έχουμεν} \\ \frac{T_2}{T_1} &= \frac{P_2 U_2}{P_1 U_1} = \frac{U_2}{U_1} \cdot \frac{P_2}{P_1} \text{ αλλά εκ} \\ \text{της έξισης } 45 \text{ έχουμε } P_2 &= \\ &= \left(\frac{U_1}{U_2} \right)^K \text{ από } \frac{T_2}{T_1} = \frac{U_2}{U_1}, \frac{U_1^K}{U_2^K} = \frac{U_1 \cdot K-1}{U_2 \cdot K-1} \\ \text{ή } \frac{T_2}{T_1} &= \left(\frac{U_1}{U_2} \right)^{K-1} \dots \dots \quad (50) \end{aligned}$$

Τό παραχόμενον μηχανικόν έργον ήσουται μὲ τὴν έλαττωσιν

ΠΙΝΑΞ Τ

$\frac{U_2}{U_1}$	$C_1 = \frac{P_2}{P_1}$	$C_2 = \frac{T_2}{T_1}$	$C_3 = \frac{L}{P_1 U_1}$
1.2	0.775	0.930	0.176
1.4	0.624	0.874	0.315
1.6	0.518	0.829	0.428
1.8	0.439	0.790	0.524
2.0	0.379	0.758	0.605
2.5	0.277	0.693	0.761
3.0	0.215	0.644	0.889
3.5	0.173	0.606	0.985
4.0	0.144	0.574	1.064
4.5	0.122	0.548	1.130
5.0	0.105	0.525	1.187
6.0	0.0814	0.488	1.219
7.0	0.0656	0.459	1.352
8.0	0.0538	0.435	1.412
9.0	0.0461	0.415	1.462
10	0.0398	0.398	1.505
11	0.0347	0.383	1.542
12	0.0310	0.370	1.575
13	0.0276	0.358	1.604
14	0.0249	0.348	1.630
15	0.0226	0.339	1.654
16	0.0206	0.330	1.675

3) Πολυτροπική άλλαχη καταστάσεως

Είναι η άλλαχη καταστάσεως είναι τών όποιων οι ούκοι συνδέονται πρὸς τὰς πιέσεις διὰ τῆς σχέσεως.

$$P_U^n = \text{σταθερὸν} \dots \dots \quad (52)$$

Ένθα η είναι εἴς αριθμός δυνάμενος νὰ λαβῇ τιμὰς ἀπό

Ο έως ∞ . Η άλλαγή αυτή καταστάσεως περιλαμβάνει όλας τις προγουμένες δρκεί να λάβη στη τις καταλλήλους τιμές.

Ούτω διά η: ∞ ζότε ή $P_U = \text{σταθερ}$. γράφεται $P \frac{1}{n} = \text{σταθερού}$
 ή $P \frac{1}{\infty} \cdot n = \text{σταθερού}$ ή $P^{\circ} \cdot n = \text{σταθ.}$ ή $n = \text{σταθ.}$ ήτοι άλλαγή ισοχώρος
 διά $n=0$ έχομεν $P \cdot 0 = \text{σταθ.}$ ή $P \cdot 1 = \text{σταθ.}$ ή $P = \text{σταθ.}$ ήτοι άλλαγή ισόθερμος
 και διά $n=\infty$ έχομεν $P \cdot \infty = \text{σταθ.}$ ήτοι άλλαγή Άδιαθερμος
 Είστας θερμικά μηχανάς προσπλαθούμεν τα έχωμεν όσον τό δύ-
 νατόν άλλαγάς καταστάσεως ισοθέρμους και άδιαθέρμους σύδε-
 ποτε όμως έπιτυχανομεν τούτο. Συνήθως όμως έπιτυχανομεν
 πολυτροπικάς άλλαγάς είστας σποιας τόη έχει τιμας μεταξύ
 1 (ισοθέρμος) και 1.4 (Άδιαθερμος).

Συνήθως μία άλλαγή καταστάσεως δύναται να χωρισθῇ εἰς την
 ματα, έκαστον τῶν διποίων είναι μία πολυτροπική άλλαγή κα-
 στασεως, εἰς τα διάφορα όμως τιμήματα τόη έχει διαφορούς τιμάς.
 Αποδεικνύεται ότι είστιν πολυτροπικήν άλλαγήν καταστάσεως τόη
 αέριον έχει ειδικήν θερμότητα λ διάφορον της C_p και C_u την
 διποίαν ευρίσκομεν ἐκ της σχέσεως.

$$\lambda = \frac{C_p - n \cdot C_u}{1-n} \dots \dots \dots (53)$$

οπότε ο προσδιδομένη θερμοτης είναι

$$Q = \lambda \cdot (T_2 - T_1) = \frac{C_p - n \cdot C_u}{1-n} \cdot (T_2 - T_1) \dots \dots \dots (54)$$

Αποδεικνύεται όμοιως όπως και διά την άδιαθέρμον άλλαγήν
 καταστάσεως στις διά την πολυτροπικήν βάσηνον αι σχέσεις:

$$\frac{T_2}{T_1} = \left(\frac{U_1}{U_2} \right)^{\frac{1}{n-1}} \dots \dots \dots (55)$$

$$L = \frac{1}{n-1} (P_1 U_1 - P_2 U_2) \dots \dots \dots (56)$$

$$\frac{T_2}{T_1} = \left(\frac{P_1}{P_2} \right)^{\frac{1-n}{n}} \dots \dots \dots (57)$$

Έαν θιά τιος ρόπου έπιτυχωμεν να έχωμεν το υραγικόν διά-
 γραμμα τῶν δύκων μίας πολυτροπικής άλλαγής καταστάσεως
 τότε έετος διαγράμμιτος τούτου δυνάμεθα να εύρωμεν την
 τιμήν η καινά έλεγχωμεν έαν τόη είναι σταθερόν διάλιν την

άλλαχιν καταβιάσεως.

Πράγματι: Έκ της σχέσεως (56) "ΈΧΟΜΕΝ

$$\eta = \frac{P_1 U_1 - P_2 U_2 + L}{L} = \frac{(P_1 U_1 + L) - P_2 U_2}{L}$$

άλλα έκ του διαχράμματος έχομεν

$$(Ex. 21) \quad P_1 U_1 = \text{Έμβαδός } 11' 01''$$

$$P_2 U_2 = \text{ " } 22' 02''$$

$$L = \text{ " } 12' 21''$$

$$\text{όποια } \frac{(11' 01'' + 12' 21'') - 22' 02''}{12' 21''} = \text{Έμβαδός } 12' 1''$$

$$\text{ " } \eta = \frac{\text{Έμβαδός } 12' 21''}{\text{Έμβαδός } 12' 1''}$$

Έπομένως δι' έμβαδομετρίσεως δυνάμεθα να εύρωμεν την τιμήν του η διά το τμήμα 1-2 της άλλαχης καταβιάσεως.

Κατά τὸν ίδιον τρόπον δυνάμεθα να εύρωμεν την τιμήν του η διά το τμήμα 2-3 κ.ο.κ.

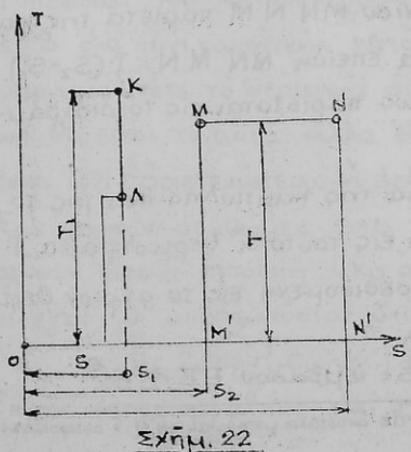
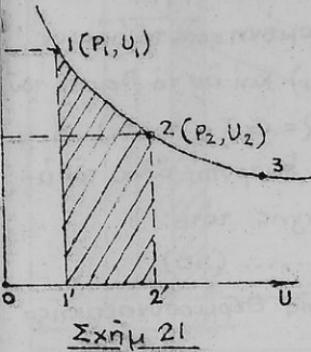
η) Θερμικόν διάχραμμα και έντροπη

Ως γνωστόν είσι μιαν άλλαχην καταβιάσεως εύρισκομεν τὸ παραχθὲν ἔργον δι' έμβαδομετρίσεως του διαχράμματος των δύκων (ώς δεικνύει τὸ Ex. 16).

Σίγαρι εκόπιμου για δυνάμεθα για παραστήσωμεν και τὴν προσδιδομένην εἰσ τὸ ἀερίου θερμότητα χραφικῶς ἐπὶ ἕνας διαχράμματος. Οὕτω κατεσκευάσθη τὸ λεγόμενον Θερμικόν ή έντροπικόν διάχραμμα.

Διὰ τὴν καταβεύνην του διαχράμματος αὐτοῦ εἰσήχθη ἐν γενον μεγέθεος είσι τὴν θερμοδυναμικὴν τὸ ὄποιον ἐκλήθη έντροπη.

Ἐκάστη καταβασίς μιασιδριμένης ποσότητος ἀερίου χαρακτηρίζεται ἐκτὸς τῶν μεγέθῶν P, U, T , ἐπιπροσθέτως διὰ τοῦ μεγέθους τῆς έντροπῆς 1 kg ἐκ τοῦ ἀερίου αὐτοῦ.



Η έννοια της έντροπης είναι ότι σαν S_1 και S_2 είναι η έντροπη Q εκ του αερίου είστων αρχήν και τό τέλος μάς ιδούθερμου άλλαγμα καταστάσεως τότε η θερμότης ή προσδίδομένη είστο αέριον κατά την άλλαγμά ταύτην είναι: $Q = T(S_2 - S_1)$, και ότι το βάρος του αερίου είναι G κατό τότε η θερμότης είναι $Q = G \cdot T (S_2 - S_1)$. Η ίδια παραστίσωμεν σια $GS_1 = S_1$, $GS_2 = S_2$ = έντροπή άλλου τοσαύριου είστων αρχήν και τό τέλος της άλλαγμάς τότε:

$$Q = T \cdot (S_2 - S_1)^* \dots \dots \dots \quad (SB)$$

Αυτή είναι η β^η θερμολιώδης έξισωσις της θερμοδυναμικής και λέγεται ότι:

Είσιναν ιδούθερμον άλλαγμάν καταστάσεως ή προσδίδομένη είσιναν τό αέριον θερμότης. Ιδούται μέτοχον μέτρη της θερμοκραβίας αυτού επί την μεταβολήν της έντροπης του.

Είσιναν θερμικόν διάγραμμα λαμβάνομεν επί ένος άξονος οι τάξιμα της άπολύτου θερμοκραβίας T και είσιναν κάτετοι επί αυτού άξονα OS τάξιμα της έντροπης S κατό το αέριον. Μία καταστάσις σιαδήποτε του αερίου παρίσταται όποι ένος οντίου του διαγράμματος ώς και το διάγραμμα των οργάνων.

Είσιναν διάγραμμα τούτο μία ιδούθερμος άλλαγμή καταστάσεως παρίσταται όποιο εύθετος MN (Σχ.22) παραλλήλου πρύσ τον άξονα OS . Το έντροπον δέ του αρθρογωνίου MN $N'M'$ παρίσταται την προσδίδομένη είστο αέριον θερμότητα επειδή $MN \parallel N'M' = T \cdot (S_2 - S_1)$

Μία σιαδήποτε άλλαγμή καταστάσεως παρίσταται είσιναν το διάγραμμα όποιο καμπιύλης AB (Σχ.23).

Έστω λόβωμεν πολύ μικρόν τμήμα της καμπιύλης ταύτης το ΕΖ συνάρτεσα γα την θεωρίωμεν ότι είσιναν τούτο η θερμοκραβία T παραμένει σταθερά, έπομπένως ή προσδίδομένη είσιναν τό αέριον θερμότης είσιναν την τημή του έτσι είναι:

$$Q = T \cdot (S + \Delta S - S) = T \cdot \Delta S = \text{έμβαδόν } EE, Z'E'$$

* Η έκφρασή μαρτή της σε σταύτην είναι $dq = Tds$ ή $dq = ds \cdot \lambda T$, διότι αντίτοιχα μεταρριθματίζεται το Q στη σημερινή έκφραση.

Έάν χωρίσωμεν τών καρπούλων είσι μικρά τμήματα τότε το άθροισμα των ζυγαδών των όρθοχων τους τούτων πλησιάζει τόσον περισσότερον προς το έμβαδόν των καρπουλογράμμου χωρίου $ABBA'$ όσον μεγαλύτερος είναι ο αριθμός των τμημάτων.

Αποδεικύνεται μαθηματικῶς ότι τὸ έμβαδόν $ABBA'$ περισσά ἀκριβῶς τὸ ποσόν τῆς θερμότητος,

τὸ οποῖον προεξόδεται εἰς τὸ ἀέριον κατὰ τὴν ἀλλαγὴν τῆς καταστάσεως. Ήτοι: $Q = \text{Έμβαδ. } ABBA'$.

Εἰς τὴν διάθετην ἀλλαγὴν καταστάσεως ἔχομεν $Q=0$ ὅπα έμβαδόν $ABBA'=0$ Ήτοι $S_2 - S_1 = 0$ ἐπομένως η ἀλλαγὴ αὗτη εἰς τὸ διάγραμμα παρίσταται ἡτοι εἰς τὰς KL παραλλήλους πρὸς τὸν ἄξονα OT. (Σχῆμ. 22)

Διὰ νὰ κοινωνεύσωμεν τὸ θερμικὸν διάγραμμα ὃταν γνωρίζομεν τὸ διάγραμμα τῶν ὥγκων πρέπει νὰ γνωρίζωμεν τὴν τιμὴν τῆς ἐντροπῆς τοῦ ἀερίου εἰς μιαν ὠριζμένην κατάστασιν οποιου.

Συνήθως δεχόμεθα $S=0$ διὰ 1 kg ἀερίου θερμοκρασίας οὲ καὶ πίεσεως 760 mm Hg υδραρχύρου. Έάν λάβωμεν ἄλλην τιμὴν τῆς S διὰ τὴν κανονικὴν κατάστασιν τοῦ ἀερίου (0°C καὶ 760 mm Hg υδραρχύρου) τότε τὸ θερμικὸν διάγραμμα τῆς ἀλλαγῆς καταστάσεως θα εἶναι τὸ αὐτὸν ἀλλα τὰ ἔχη ἄλλην θέσιν ως πρὸς τὸν ἄξονα OT (ἀριστερῷτερα η δεξιῷτερα τοῦ προηγουμένου).

Έάν λοιπὸν δεχθῶμεν $S=0$ διὰ 0°C καὶ πίεσιν 760 mm Hg σφραγίδων τότε η ἐντροπὴ 1 kg ἀερίου ἀπολύτου θερμοκρασίας T καὶ ἔγκου U ἀποδεικνύεται ἄτι εἶναι:

$$S = 2.303 [C_v \log T + (C_p - C_v) \log U] \dots \dots \dots (59)$$

Ἐκ τῆς σχέσεως αὐτῆς καὶ ἐκ τῆς σχέσεως $PV = RT$ δυνάμενα

νά εύρωμεν ἐκ τοῦ διαγράμματος τῶν ὅγκων, τό θερμικὸν διάγραμμα. Διὸτὶ εἰδί, ἕκαστον συμβοῖ τοῦ διαγράμματος τῶν ὅγκων γνωρίζομεν τὸν πίεσιν P καὶ τὸν ὅγκον ω̄ στοτε ἐκ μὲν τῆς σχεσιῶς $P = RT$ εὑρίσκομεν τὸν θερμοκρασίαν T ἐκ δέ τῆς σχέσιος 59 εὑρίσκομεν τὸν ἐντροπήν S ἐπομένως εὑρίσκομεν τό ἀντίστοιχον βιμετὸν τοῦ θερμικοῦ διαγράμματος.

θ) Ἀναστρέψιμοι καὶ μὴ ἀλλαχτικοί

Εἰς τὸν μελέτην τῶν ἀλλαγῶν καταστάσεως ἐδέχθημεν ὅτι τὸ ἀέριον κατά τὸν ἀλλαγήν δέχεται θερμότητα ἔξωθεν καὶ διαστέλλεται. Δυνατὸν δῆμα κατά τὸν ἀλλαγήν τῆς καταστάσεως του τὸ ἀέριον νὰ δίδῃ θερμότητα εἰς τὸ περιβάλλον τότε ἢ καρπούλη τῆς ἀλλαγῆς καταστάσεως τῶν βιμάτων 18-19-20 δέν εἶναι $A-B$ ἀλλά η $B-A$ λέγομεν δέ τοι τὸ ἀέριον κατά τὸν δυμιεσίν του ἀπορροφᾶ ἔργον ἔξωθεν καὶ ἀποδίδει θερμότητα εἰς τὸ περιβάλλον.

Καὶ εἴς τὸν περιπτωτὸν τῆς βιμπίεσεως ἴσχυον αἱ βιβλιεῖς 48 έως 51 ἀλλά σίδουν διατὸ ἔργον L καὶ τὸν θερμότητα ϱ αρνητικά ἀποτελέσματα, ὑπερ βιμαίνει δὲ τὸ ἀέριον κατά τὸν δυμιεσίν του ἀπορροφᾶ ἔργον ἔξωθεν καὶ ἀποδίδει θερμότητα εἰς τὸ περιβάλλον.

Ἐάν δέ τὸ ἀέριον δεχόμενον ἔνα ποσὸν θερμότητος καὶ παράγον δέ τὸ ὥρισμένον ἔργον ἐκτελεῖ μιαν ἀλλαγήν καταστάσεως, δεχόμενον δέ τὸ ποσὸν ἔργου πρὸς ἐκεῖνο ποὺ ἐδωλε προηγουμένως καὶ ἀποδίδον. Τόντο ποσότητα θερμότητος πρὸς ἐκεῖνην, ποὺ ἐλαύνει ἐπανέρχεται εἰς τὰς αρχικὰς του καταστάσιν, τοτε λέγομεν δὲ τὸ μὴ ἀλλαχτικόν καταστάσεως εἶναι ἀναστρέψιμος.

Ἐάν δῆμας χρειάζεται μεγαλύτερον ποσὸν ἔργου καὶ ἀποδίδει μικρότερον ποσὸν θερμότητος διὰ νὰ φθάσῃ εἰς τὰς αρχικὰς του καταστάσιν τότε λέγομεν δὲ τὸ μὴ ἀλλαχτικόν εἶναι μὴ ἀναστρέψιμος.

Ἐάν τὸν πρᾶξιν μὴ ἀλλαχτικού καταστάσεως ἔχει ἀέριον κεκλεισμένου εντὸς κυλινδρού μὲ κίνητον ἔμβολον δύναται για θεωρη-

Θή άναστρεψιμος ή είναι παραληφθή ή έπιδρασις των τριών, οι στραγκαλισμοί και η διαφορά θερμοκρασίας είναι την έωστερην και έξωτερην έπιφανειαν του τοιχώματος του κυλίνδρου.

Ένας θύμως ή τριβή, οι στραγκαλισμοί και η διαφορά θερμοκρασίας παιζουν ουβιώδη ρόλον ή άλλαχιν καταστάσεως δέν είναι άναστρεψιμος.

Αι μέχρι τούδε εύρεθενται 6x6εεις 48 έως 57 των άλλων καταστάσεως ισχύουν μόνον σι άναστρεψιμούς άλλαχιν καταστάσεων. π.χ. είσι μιαν άλλαχιν καταστάσεως άδιάθερμον ένω ή είναι ή άλλαχιν είναι άναστρεψιμος ή έντροπη θα είναι σταθερά, εάν ή άλλαχιν είναι μη άναστρεψιμος ή έντροπη αν είναι διαρκώς.

I) Κύκλοι άλλων καταστάσεως. Βαθμος άποδόσεως.

Κύκλος άλλων καταστάσεως καλείται βειρά άλλων καταστάσεως με τας στοιας το άέριον έπανερχεται είσι την άρχικην του καταστασιν.

Ούτω βειρά των άλλων καταστάσεως 1-2, 2-3, 3-4, 4-1 άποτελει κύκλον (Σχ. 24)

Ο κύκλος λέγεται και κυκλική λειτουργία, το άέριον έπανερχόμενον είσι το τέλος είσι την άρχικην του καταστασιν δύναται να έκτελεση έκ νέου την ίδιαν κυκλικήν λειτουργίαν, δύναται δέ να

Σχήμ.24

επαναλάβη τούτο άπειρους φοράς.-

Το έργον τοι οποίον άποδίδει συνολικώς το άέριον κατά την κυκλικήν του λειτουργίαν είναι άθροισμα των έργων θετικών (Όταν τα άποδίδει το άέριον) ή άρνητικών (Όταν τα άπορροφά) ολων των μερικών άλλων καταστάσεως της λειτουργίας. Άποδεικνύεται εύκολως ότι το έργον τούτο μετρείται υπό του έμβασού του καρπολογράμμου χωρίσ α

Ένας κύκλος λέγεται άναστρεψιμος όταν κατά την έκτελεσιν

τοῦ κύκλου ή αὐξησίς τῆς ἐντροπής τοῦ αέριου εἶναι μηδενική
ήτοι όταν τὸ αέριον ἐπανερχόμενον εἴς τὴν ἀρχικήν του κατά-
βασιν ἔχει τὴν αὐτὴν τιμὴν ἐντροπήν που εἶχε καὶ ἀρχικῶς.
Ἐάν οὐ ἐνιρροπή μετὰ τὴν ἐκτέλεσιν τοῦ κύκλου ἔχει αὐξη-
θῆ τότε ὁ κύκλος εἶναι μη ἀναστρέψιμος.

Ἐάν κατὰ τὴν ἐκτέλεσιν ἑνὸς κύκλου λειτουργίας τὸ αέριον ἐκ-
τελεῖ ἔργον Λ λαμβάνει δέ ἐνθεν κυκλικὰς θερμότητας
τότε καλοῦμεν θερμοδυναμικόν ή θερμικὸν βαθμὸν ἀποδό-
σεως τοῦ κύκλου τὸ κλάστρα.

$$\eta_{\theta} = \frac{AL}{Q} \dots\dots (60)$$

Τό η_θ εἶναι πάντοτε μικρότερος τῆς μονάδος, διότι μέρος μό-
νον τῆς θερμότητος μετατρέπεται εἰς μηχανικὸν ἔργον ἐνώ το
υπόλοιπον χάνεται εἰς τὸ περιβάλλον, τὸ διοίον ἔχει μικρότεραν
θερμοκρατίαν. Ἐκτὸς τούτου μέρος ἀκόμη τοῦ ὀφελικοῦ ἔρ-
γου μετατρέπεται ἐκ νέου εἰς θερμότητα λόγω τῶν τριβῶν, πῶν
ἀναπτύσσονται εἰς τὰ κινούμενα ἔξαρτήματα τοῦ μηχανικοῦ
μετατροπής τῆς θερμότητος εἰς ἔργον καὶ η θερμότης αὐτῆς
χάνεται εἰς τὸ περιβάλλον.

Ο γοντός μηχανισμός εἰς τὸν διοίον εἶναι $\eta_{\theta}=1$ λέγεται αει-
κίνητον πρώτου εἰδους. Ἔνας τοιοῦτος μηχανισμός θαί κινεῖ-
ται ὅνευ τριβῶν καὶ ἐπομένως ἐὰν ὅπας τεθῇ εἰς κίνησιν διὰ
προσδόσεως ἔργου τινός θαί ἐξακολουθῇ καὶ κινήται ἐπ' ἄπειρον
χωρὶς πρόσδοσην νέου ἔργου ή θερμότητος.

Ο γοντός μηχανισμός εἰστὸν διοίον εἶναι $\eta_{\theta}>1$ λέγεται αει-
κίνητον δευτέρου εἰδους. Οὗτος θαί συμβαῇ ὀφέλιμον ἔργον
μεριαλύτερον ἀπό τὴν προσδίδομένην εἰς αὐτὸν θερμότητα.

Τὸ ἐμī πλέον ἔργον δύναται καὶ κριτικοποιηθῆναι διὰ τὴν κίνη-
σιν ἄλλων μηχανισμῶν, οἱ διοίοι πλέον θαί κινοῦνται πρα-
ματικῶς χωρὶς προσδόσειν ποδότητος τινός ἐνεργειας ητοί
ἐκτοῦ μηδενὸς.

Τὸ δεκίνητον επομένως δευτέρου εἰδους ἀντικείται εἰς τὰν

άρχιν της διατηρίσεως της ένεργειας, διότι ευριώνων πρὸς τὴν ἀρχὴν αὐτὴν σὲν εἶναι δυνατή νὶ παραγγῆ μηχανικοῦ ἔργου ἐκ τοῦ μηδενὸς, ἀρά εἶναι ἀδύνατον νὰ καταβκευαθῇ.

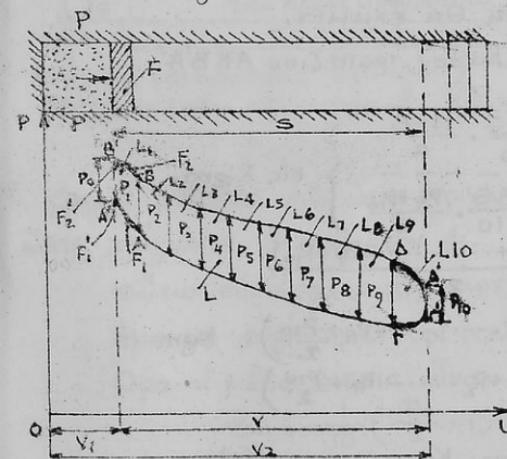
Τὸ ἀεικίντον πρώτου εἰδους σὲν ἀντίκειται μὲν εἰς τὸν ὃντες ἀρχῖν, εἶναι ὅμις καὶ αὐτὸ ἀδύνατον νὰ καταβκευαθῇ διότι οὐδεὶς μηχανισμὸς θὰ εἶναι δυνατὸν νὰ λειτουργῇ καὶ τριβέας καὶ ἀπλειας θερμότητος.

Αἱ προσπάθειαι τῶν τεχνικῶν εἶναι νὰ βελτιώσουν τὸν βαθμὸν ἀποδόσεως τῶν μηχανῶν ὥστε νὰ πλησίασῃ οὗτος ὅσῳ τὸ δυνατὸν πρὸς τὴν μονάδα οὐδέποτε ὅμις θά καταβκευαθούν αἰκίντον.

1a) Πρακτικὴ ἐμβοδομέτρησις κύκλων ἀλλαγῶν καταβτάσεως.

Μέση πίεσις.

Κατωτέρω θὰ δύσθηκεν πρακτικὸν τρόπον εὑρέσεως τοῦ ἐμβοδοῦ τοῦ διαγράμματος τῶν ὅγκων τοῦ ἀντιστοιχούντος εἰς τὸν κύκλον ἀλλαγῶν καταβτάσεως.



Ἐστιν τὸ ἐντὸς κυλίνδρου μὲ κύπτον ἐμβολον ἀερίου ἐκτελεῖ τὸν κύκλον τοῦ Σ.χ.

25. Εἴπομεν ὅτι τὸ ἔργον πολέκτελεῖ τὸ ἀερίον εἶναι ἕον πρὸς τὸ ἐμβαδὸν τοῦ καρπολογράμμου χωρίου, ποὺ περικλείει ὁ κύκλος.

Διὰ τὴν εὑρεσίν τοῦ ἐμβοδοῦ τούτου χωρίομεν τὸν ὅγκον διαδρομῆς V τοῦ ἔργου.

Βούλου σεις ἴσαι μέρη καὶ φέρομεν ἐκ τῶν ειρείων της διαφέρεσσας καθέτους ἐπὶ τὸν ὅξονα ΟU.

Ἐστιν δὲ $P_1, P_2, P_3, \dots, P_9$ τὰ μίκη τῶν καθετῶν τούτων τὸ περιλαμβανόμενα μεταξὺ τῶν γραμμῶν τῆς περιμετροῦ τοῦ κύκλου.

Τό έμβαδόν ούτω χωρίζεται εἰς μικρά έμβαδά έκαστον τῶν δύοιν αντιτοιχεῖ στα έργα $L_1, L_2, L_3 \dots \dots \dots L_{10}$.

Όποτε τό έργον $L = L_1 + L_2 + L_3 \dots \dots \dots + L_{10}$

Τό έμβαδά $L_2 \dots \dots L_9$ εἶναι φανερόν ὅτι σύνταται χωρίς μεγάλον λάθος νὰ ληφθοῦν ως έμβαδά τραπεζίων. Τό γῆρα L_1 σύνταται καὶ αὐτό γάρ μετατραπή εἰς τραπέζιον οὐαίρην εὐθείας AA', BB' τοιούτας ώστε καὶ έκτιμον τό έμβαδόν F_1 τοῦ κύκλου τό δύοιον $\pi AA'$ ἀρνίνει έκτος νὰ ισούται ήτο F'_1 τό δύοιον σιάτης AA' είσαι γεται έντος τοῦ κύκλου, οὐ μοίως δέ $F_2 = F'_2$ ἵτοι τό έμβαδόν τοῦ καρπυλογράμμου χωρίου νὰ ισούται μὲτό έμβαδόν τοῦ τραπεζίου $AAB'A'$.

Όμοιως καὶ τό τριτόν L_10 μετατρέπεται εἰς ισοδυναμον τραπέζιον $\Gamma\Delta\Delta'\Gamma'$.

Εάν F εἴη m^2 εἶναι τό έμβαδόν τῆς επιφανείας τοῦ έμβολου, S εἴη m η διαδρομή τοῦ έμβολου καὶ αὐτή πιέσει τοῦ αέριου δίδονται εἰς Kg/m^2 τότε οὐαίρην εἰς τό γῆρα χωρίσωμεν τὴν διαδρομήν S εἴη 10 ίσα μέρη θὰ έχωμεν.

$$L_1 = \frac{V}{10} \cdot \frac{P_0 + P_1}{2} = \frac{F \cdot S}{10} \cdot \frac{P_0 + P_1}{2} = \text{έμβαδόν τραπεζίου } ABB'A'$$

$$\begin{aligned} \text{Όμοιως } L_2 &= \frac{V}{10} \cdot \frac{P_0 + P_2}{2} = \frac{F \cdot S}{10} \cdot \frac{P_0 + P_2}{2} \\ L_{10} &= \frac{V}{10} \cdot \frac{P_0 + P_{10}}{2} = \frac{F \cdot S}{10} \cdot \frac{P_0 + P_{10}}{2} \end{aligned} \quad \left. \begin{array}{l} \text{εἴη } Kg.m. \\ \text{εἴη } Kg.m. \end{array} \right\}$$

$$\text{ἄρα } L = \frac{F \cdot S}{10} \cdot \frac{(P_0 + 2P_1 + 2P_2 + \dots + 2P_9 + P_{10})}{2}$$

$$= \frac{F \cdot S}{10} \cdot \left(\frac{P_0}{2} + P_1 + P_2 + \dots + P_9 + \frac{P_{10}}{2} \right) \quad \text{Kgm}$$

$$\text{Ἐάν θέσωμεν: } P_m = \frac{1}{10} \left(\frac{P_0}{2} + P_1 + P_2 + \dots + P_9 + \frac{P_{10}}{2} \right)$$

$$\text{Τότε } L = F \cdot S \cdot P_m = V \cdot P_m \quad \text{Kgm} \dots \dots \dots (61)$$

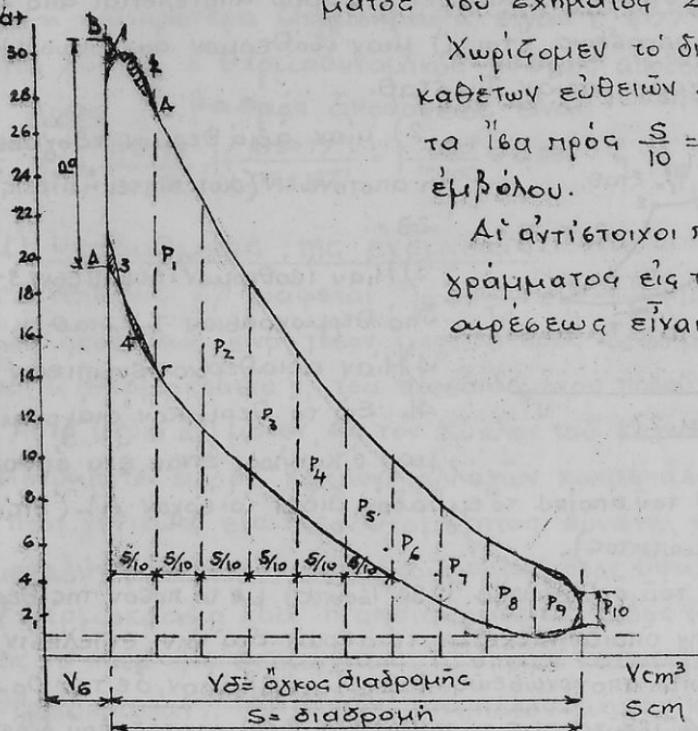
*Ητοι τό αέριον θὰ έκτελώσε τό ίδιον έργον οὐαίρην δύοιν V καὶ οὐαίρην P_m .

Διὰ τὸν λόγον τούτον τό P_m λέγεται μέση πιέσις τοῦ διαγράμματος τοῦ κύκλου τῶν ἀλλαγῶν καταβιάσεως.

Παράδειχμα: Να εύρεθη η μέση πίεση του διαγράμματος του σχηματος 26.

Χωρίζομεν το διαγράμμα σε καθέτων εύθειών είσι το τμήμα τα οποία πρόσ $\frac{S}{10} = \frac{1}{10}$ διαδρομής έμβολου.

Αι αντίστοιχοι πίεσεις του διαγράμματος είσι τα ανατοικα διαρέσεων είναι:



$P_1 = 12.8$	at
$P_2 = 11.$	at
$P_3 = 9.3$	at
$P_4 = 8$	at
$P_5 = 6.6$	at
$P_6 = 5.7$	at
$P_7 = 4.7$	at
$P_8 = 4$	at
$P_9 = 3.3$	at

Κλίμαξ (διαδρομής έμβολου)
 $3 \text{ m}^3/\text{m} = 1 \text{ at}, 1 \text{ m}^3 = 200 \text{ m}^3, 1 \text{ m}^3 = 2 \text{ m}$

Σχήμ. 26

Φέρω εύθειαν AB ώστε τριγωνον 1=τριγωνον 2 και την ΓΔ ώστε τριγωνον 3=τριγωνον 4.

Ούτω ευρίσκομεν την άρχικην τεταχμένην $P_0 = 11.7$ at
όμοιως ευρίσκομεν την τελικήν $-11-$ $P_{10} = 1.6$ at

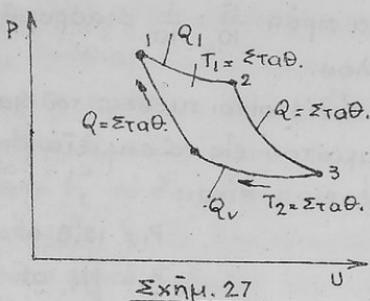
"Όρα μή μέση πίεση είναι

$$\begin{aligned}
 P_m &= \frac{1}{10} \left(\frac{P_0 + P_1 + P_2 + \dots + P_9 + P_{10}}{2} \right) \\
 &= \frac{1}{10} \left(\frac{11.7}{2} + 12.8 + 11 + 9.3 + 8 + 6.6 + 5.7 + 4.7 + 4 + 3.3 + \frac{1.6}{2} \right) \\
 &= \frac{1}{10} (5.85 + 12.8 + 11 + 9.3 + 8 + 6.6 + 5.7 + 4.7 + 4 + 3.3 + 0.8) \\
 &= \frac{1}{10} (84.05) \\
 &\approx 8.4 \text{ at}
 \end{aligned}$$

Σ

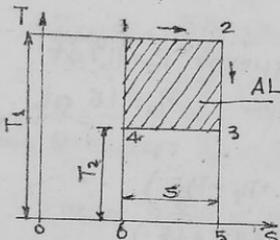
(B) Κύκλος Καρνώ (Carnot)

Ο Κύκλος, τού όποιου έμελετησεν ο Καρνώ αποτελείται από 4 άλλαγάς καταστάσεως ήτοι 1) μιαν ιδιόθερμον αποτόνωσιν και 2) μιαν άδιαθερμον έξοχκωσιν ή αποτόνωσιν (σιώτι πήγατε ή πίεσις).



Σχήματα (Σχ. 28) του θέρμοιου τό έμβαδον δίδει το έργον AL (εἰς μονάδας θερμότητος).

Το έμβαδον του θρόισμαν 1256 ισούται μέτο ποσόν της θερμότητος Q_1 , την όποιαν δέχεται το άέριον στα μή εκτέλεσιν της ιδιόθερμης αποτονώσεως 1-2. Το έμβαδον δέ του θρόισμαν 3564 ισούται μέτο ποσόν της θερμότητος, που δίδει το άέριον εἰς το περιβάλλον κατά την εκτέλεσιν της ιδιόθερμης αυτοπίεσεως 3-4. Ο θερμικός βαθμός αποδόσεως του κύκλου είναι: $\eta_{\theta} = \frac{AL}{Q_1} = \frac{(T_1 - T_2) \cdot S}{T_1 \cdot S} = \frac{T_1 - T_2}{T_1}$ (62)



Διά τὸν κύκλον τοῦ Καρνώ αποδεικνύεται θεωρητικῶς ότι.

1) Οὗτος ἔχει τὸν μέχιστον βαθμὸν αποδόσεως ἀπό σινδηπόρες ἄλλον κύκλον.

2) Ο βαθμὸς αποδόσεως του ἔχει

τὸ αὐτὸν μέγεθος $\eta_{\theta} = \frac{T_1 - T_2}{T_1}$ ἀνεξαρτήτως τοῦ βιντρατοῦ, τοῦ θέρμοιον εκτελεῖ τὸν κύκλον.

Παραδείγματα: Μια μηχανὴ έρχαζεται συρράγως πρὸς τὸν κύκλον τοῦ Καρνώ.

Η θερμοκρασία κατά την καύσιν φθάνει στο $t_1 = 827^\circ\text{C}$
και η χαμηλότερα θερμοκρασία είναι $t_2 = 77^\circ\text{C}$.

Νά εύρεθη ο θερμοδυναμικός βαθμός αποδόσεως μηχανής.
Λύσις Ο βαθμός αποδόσεως είναι

$$\eta_{\theta} = \frac{T_1 - T_2}{T_1} = 1 - \frac{273 + 77}{273 + 1827} = 1 - \frac{350}{2100} = 0,833 \quad \text{ή} \quad \eta_{\theta} = 83,3\%$$

ii) Υποβάθμιση της ένέργειας

Η εξίσωση 62 γράφεται $\eta_{\theta} = \frac{T_1 - T_2}{T_1} = 1 - \frac{T_2}{T_1} = 1 - \frac{T_2}{T_E}$ ήτοι ο βαθμός αποδόσεως είναι τόσον μεγαλύτερος στον μεγαλύτερα είναι η θερμοκρασία T , του προσδιδόμενου ποσού θερμότητας Q_1 .

Αυτό ισχύει όχι μόνον στον κύκλο του καρυώ αλλά και είς σινδηπότε άλλον κύκλον άλλαξ καταστάσεως.

Ητοι γενικώς στα ποσά θερμότητας δύναται να δοθητούν στον τόσον μεγαλύτερον ποσού μηχανικού έργου στον μηχανικότερα είναι η θερμοκρασία του. Ητοι σιακρίγομεν στόσο τη ποιότητα είστε τα ποσά της θερμότητας, τόσον καθορίζεται από την θερμοκρασία. Τουναντίον στα ποσά μηχανικής ένέργειας δύναται να μετατραπή στόκληρος είσιν θερμότητα. Τα αυτά συμβαίνουν και είσιν τας άλλας μορφαίς ένέργειας.

Ούτω ούδεποτε μία ποσότητα ηλεκτρικής ένέργειας δύναται να μετατραπή στόκληρος είσιν έργον.

Διά τούτο η θερμότητα και ηλεκτρική ένέργεια είναι κατώτερα της μηχανικής ένέργειας. Πάσαι αι μορφαι της ένέργειας κατά τας μετατροπάς των τείνουν να μεταβληθούν είσιν ένέργειαν κατωτέρας ποιότητας ήτοι είσιν θερμότητα.

Η δε θερμική ένέργεια κατά την μετατροπή της είσιν μηχανικόν έργου μετατρέπεται σε μέρει και είσιν θερμικήν ένέργειαν κατωτέρας θερμοκρασίας ήτοι κατωτέρας ποιότητας.

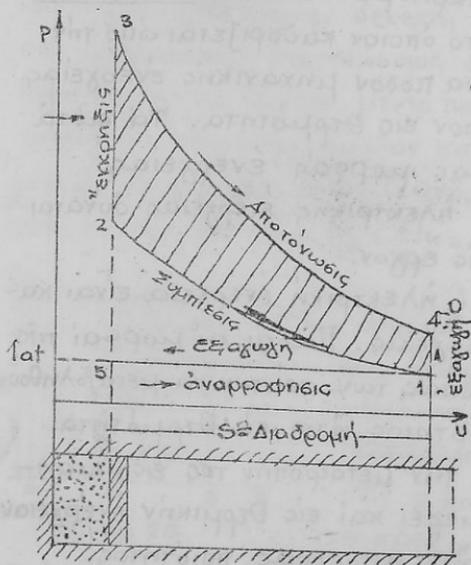
Η αρχή αυτή είναι η καλούμενη άρχη της υποβάθμισης της ένέργειας. Ητοι η ένέργεια διατηρείται μὲν καταστούσαν άλλα υποβαθμίζεται κατά στοιούν. Ούτω μηχανική ένέργεια

δύναται να μετατραπή διόκληρος είναι θερμότητα ή όποια είναι κατώτερα μερική ένεργειας. Κατά τας διαφορούς φυσικάς μετατροπές της ένεργειας ως είναι η μετάβασης της θερμότητος σε άλλο σώματος την ίδια θερμού είναι άλλον ψυχρόν, η θερμαντική ένέργεια διαμερίζεται μέν κατά ποσόν, υποβαθμίζεται όμως κατά ποσό αλλά έσωτης. Όμοιως η μηχανική ένεργεια τείνει αλλά έσωτης να μετατραπή είναι θερμότητα.

Ούτω είναι το βύρυπαν ή ένεργεια αυτού διαρκώς υποβαθμίζεται μέχρις ότου μετατραπή διόκληρος είναι θερμότητα της αυτής θερμοκρασίας, όποτε πάντα κίνησις και έπομπέντα πάντα γιανί θα έκλειψη και τότε θα έπελθει ο λεγόμενος θερμοκός θανάτος.

λ) Έσφαρμοδαι είναι τας μηχαναίς εώσιτερικής καιδεων.

Α! Τετράχρονος μηχανής έκκριξεως (Μηχανή otto)



Σχήμα 29

Καμπύλης 1-2. γ) Άναφλεξης και άκαριατα κατώσια του καυσίμου μήγματος ώπο σύγκον εταθερόν. (Έγω το έμβολον δέν μετακινεῖται άπο το Α.Ν.Σ.)

Ψηφιοποιήθηκε από το Ινστιτούτο Εκπαιδευτικής Πολιτικής

Ο θεωρητικός κύκλος λειτουργεί ας της μηχανής αυτής είναι όλης.

α) άναφροφωσις του καυσίμου μήγματος ώπο πίεσιν ίσην προς την αίρμοσφαιρικήν. Η άλλη καταστάσεως μαρίγαται διά της οριζόντιου εύθειας 5-1 (Σχ. 29)

β) Συμπιεσης άδιάθερμος του καυσίμου μήγματος μέχρις ότου τό έμβολον φθάσῃ είναι το Α.Ν.Σ. Ήλιχην παρίσταται υπότης

Η άλλη παρίσταται υπό της κατακορύφου εύθειας 2-3.

δ) Άδιάθερμος άποτόνων των καυσαερίων και παραγγή μηχανικού έργου μέχρις διου το έμβολον έλθη εἰς τό K.N.E
Η άλλη παρίσταται υπό της καρπούλης 3-4

ε) Η έξαρση των καυσαερίων πρώτον υπό ογκού σταθερόν κατά την εύθειαν 4-1 και έπειτα υπό πίεσιν σταθεράν 1-6νη πρὸς 1at. κατά την εύθειαν 1-5.

Ο κύκλος αναμένεται είναι 4 διαδοχικά διαδρομάς του έμβολου έξ' οὐ νη μηχανή λέγεται τετράχρονος.

"Επτώσαν: $P_1 V_1 T_1$ ή πίεσις, ο ογκος, και η άπολυτος θερμ. εἰς 1

$P_2 V_2 T_2$ " " " " θερμ εἰς τό εμβ²

$P_3 V_3 T_3$ " " " " " " " " 3

$P_4 V_4 T_4$ " " " " " " " " 4

Η παραγκένη κατά την καύσην θερμότης είναι: $Q_1 = G \cdot C_U \cdot (T_3 - T_2)$

Ένθα G είναι τό βάρος του κεντρικού μήγαντος $C_U =$ η είδηκη θερμότης αυτού υπό ογκού σταθερόν (διότι η ηλιαθερία γίνεται υπό ογκού σταθερόν) και $T_3 - T_2$ ή αύξησης της θερμοκρασίας κατά την καύσην.

Ο θερμικός βαθμός άποδόσεως του κύκλου είναι: $\eta_{\theta} = \frac{AL}{Q_1}$

Τό έργον L είναι $L = L_1 - L_2$ ένθα L_1 είναι τό έργον που παραγει τό άεριον κατά την άποτόνων και L_2 τό έργον που απορροφά τούτο κατά την αυμπίσειρ είναι δει (σελίδ 70)

$$L_1 = G \cdot \frac{P_3 U_3 - P_4 U_4}{K-1}$$

$$\text{και } L_2 = G \cdot \frac{P_2 U_2 - P_1 U_1}{K-1}$$

$$\text{Άρα } \eta_{\theta} = \frac{\Delta G \cdot (P_3 U_3 - P_4 U_4 - P_2 U_2 + P_1 U_1)}{G \cdot (K-1) \cdot C_U \cdot (T_3 - T_2)}$$

Ένα λαβώμεν υπόψιν ότι $C_U(K-1) = AR$, $P_2 U_2^K = P_1 U_1^K$, $P_3 U_3^K = P_4 U_4^K$, $P_3 V_3 = P_3 V_5 = RT_3$, $P_4 V_4 = P_4 V_1 = RT_4$, $P_1 V_1 = RT_1$, $P_2 V_2 = RT_2$.

Τότε ένα έκτελέωμεν τας πρόσεξεις θα λαβώμεν τελικώς

$$\eta_{\theta} = 1 - e^{-\frac{P}{T}} \dots \dots \dots \quad (63)$$

Ένθα $\theta = n$ σκεδιστικής ευημέρεως ή $\theta = \frac{n}{V_1}$

"Ητοι βλέπομεν ότι ο βαθμός αποδόσεως μηχανής εκκρίξεως αύξανεται αύξανοντας τη σκεδιστικής ευημέρεως ευημέρεως αυτής.

"Ενεκα τούτου αι' αεροπορικαί μηχαναί εκκρίξεως έχουν μεγάλην σκεδιστικής ευημέρεως. Η σκεδιστικής θήμως ευημέρεως πρέπει να είναι τοις αυτή, ώστε η θερμοκρασία του καυσίμου μίγματος κατά το τέλος της ευημέρεως να μην υπερβαίνη την θερμοκρασίαν αναφλέγεων του μίγματος ίνα μην τούτο αναφλέγεται προώρως κοινών ενεργητικής.

Παράδειγμα: Μία μηχανή τετράχρονης εκκρίξεως λαρυγάνει κατά την αναρρόφησην 1 kg μίγματος πιεσεως 1 at και θερμοκρασίας 77°C. Η θερμοκρασία κατά την ευημέρεων πρέπει να είναι 477°C και η μεχιστη πίεσης να μην υπερβαίνη τας 40 at.

Ηα καθορίζθοντας τη μεχιστη, P.U.t εἰς τα επιμείρια 1, 2, 3, 4 καθώς και τό αποδιδόμενον έργον, η προσδιδόμενη θερμιότητα κατά την αναφλέξην και ο θερμικός βαθμός αποδοσεως.

Άσκησις: Σημείον 1. Η θερμοκρασία $T_1 = 273 + 77 = 350^\circ$ $P_1 = 1at = 10.000 \frac{kg}{m^2}$
άρα $U_1 = \frac{RT_1}{P_1} = \frac{29.27 \cdot 350}{10.000} = 1.025 m^3$

Σημείον 2. Η θερμοκρασία $T_2 = 273 + 477 = 750^\circ$ έχουμεν:

$$\frac{T_1}{T_2} = \frac{350}{750} = 0.467 \quad \text{επειδή δέ ή 1-2 γίνεται διδιάθερμως έχουμεν}$$

$$\frac{T_1}{T_2} = \left(\frac{U_2}{U_1}\right)^{k-1} \quad \text{ή έκ του πίνακος } \nabla \text{ της σελ. 71 έχουμεν } \frac{U_1}{U_2} \approx 6.72$$

$$(\text{σιδ } \frac{T_1}{T_2} = 0.459 \text{ εύρισκομεν } \text{ έκ του πίνακος } \frac{U_1}{U_2} = 7, \text{ σιδ } \frac{T_1}{T_2} = 0.488 \text{ έχουμεν } \frac{U_1}{U_2} = 6 \text{ δηστε σιδ } \frac{T_1}{T_2} = 0.467 \text{ έχουμεν})$$

$$\frac{U_1}{U_2} \approx 6+1 \cdot \frac{(0.488-0.467)}{(0.488-0.459)} = 6 + \frac{0.021}{0.029} = 6.72 \quad \text{και } \frac{P_1}{P_2} = 0.070 \quad \text{εξ αυτού}$$

$$U_2 = \frac{U_1}{6.72} = \frac{1.025}{6.72} = 0.153 m^3 \quad \text{και } P_2 = \frac{P_1}{0.070} = \frac{10.000}{0.070} = 143.000 \frac{kg}{m^2} = 143 at$$

Σημείον 3. Δίδεται $P_3 = 40 at = 400.000 \frac{kg}{m^2}$ έχουμεν σέ και $U_3 = U_2 = 0.153 m^3$. Άλλα $\frac{T_3}{T_2} = \frac{P_3}{P_2}$ (άλλαχη υπό σχετικής σταθερόν)
άρα $T_3 = T_2 \cdot \frac{P_3}{P_2} = 750 \cdot \frac{400.000}{143.000} = 2100^\circ$ ή $t_3 = 2100 - 273 = 1827^\circ C$.

$$\Sigma \mu \text{μείον 4} \quad \text{"Εχουμεν"} \quad U_4 = U_1 = 1,025 \text{ m}^3 \quad \text{kai} \quad \frac{U_4}{U_3} = \frac{U_1}{U_2} = 6.72$$

Έπειδη δέ και η 3-4 γίνεται άδιάθερμης έκτου πίνακος ΙΙ της

$$\text{σελ. 71} \quad \text{Θα λάβωμεν πάλιν} \quad \frac{T_4}{T_3} = 0.467 \quad \text{kai} \quad \frac{P_4}{P_3} = 0.070 \quad \text{άρα:}$$

$$T_4 = 0.467 \cdot 2100 = 980^\circ \quad \text{kai} \quad t_4 = 980 - 273 = 707^\circ \text{C} \quad \text{kai} \quad P_4 = 0.070 \cdot 40 = 2.8 \text{ at}$$

Η προσδιδόμενη θερμότητα είστε τό αέριον κατά την έκκριψη είναι:

$$Q = C_U \cdot (T_3 - T_2) = 0.172 \cdot (2100 - 750) = 232 \text{ kCal. (το G = 1)}$$

$$\text{Το έργον που αποτοκώσσεων είναι} \quad L_1 = \frac{P_3 U_3 - P_4 U_4}{K-1} = \frac{400.000 \cdot 0.153}{1,4 - 1} \cdot \frac{28000 + 1,025}{}$$

$$\text{η} \quad L_1 \approx 81600 \text{ kgm.}$$

(Το L₁ ευρίσκεται και έκ της σχέσεως L₁ = C₃ · P₃ U₃ το δέ C₃ έκ του πίνακος ΙΙ της σελ. 71 είναι C₂ = 1.332 άρα

$$L_1 = 1332 \cdot 400.000 \cdot 0.153 = 81600 \text{ kgm.)}$$

το έργον κατά την συμφεσίν είναι:

$$L_1 = \frac{P_2 U_2 - P_1 U_1}{K-1} = \frac{3000 \cdot 0.153 - 10.000 - 1.025}{0.4} \quad \text{η} \quad L_2 = 29000 \text{ kgm.}$$

Άρα το υπό του αέριου είστε τό έμβολον αποστιδόμεγον έργον είναι:

$$L = L_1 - L_2 = 81600 - 29000 = 52600 \text{ kgm.}$$

Άρα ο θερμικός βαθμός αποδόσεως της μηχανής είναι:

$$\eta_{\theta} = \frac{AL}{Q_1} = \frac{\frac{1}{2} \cdot 52600}{232} = 0.53 \quad \text{η} \quad \eta_{\theta} = 0.53 = 53\%$$

Το η_θ ευρίσκομεν και έκ της σχέσεως η_θ = 1 - ε^{1-K}

$$\text{Ενθα} \quad \varepsilon = \frac{V_1}{V_5} = \frac{V_1}{V_2} = 6.72$$

$$\text{Άρα} \quad \eta_{\theta} = 1 - (6.72)^{1-1.4} = 1 - 6.72^{-0.4} = 1 - \frac{1}{6.72^{0.4}} = 1 - \frac{1}{2.13} = 1 - 0.470 = 0.530$$

$$\text{η} \quad \eta_{\theta} = 53\%$$

Ο σύγκος της διαδρομής είναι V_δ = V₁ - V₂ = 1.025 - 0.153 = 0.872 m³

$$\text{Η μεγάληση του κύκλου είναι} \quad P_m = \frac{L}{V_{\delta}} = \frac{52600}{0.872} = 60.300 \text{ kg/m}^2$$

$$\text{η} \quad P_m = 6.03 \text{ at.}$$

B) Τετράχρονος μηχανή Ντίζελ (Diesel)

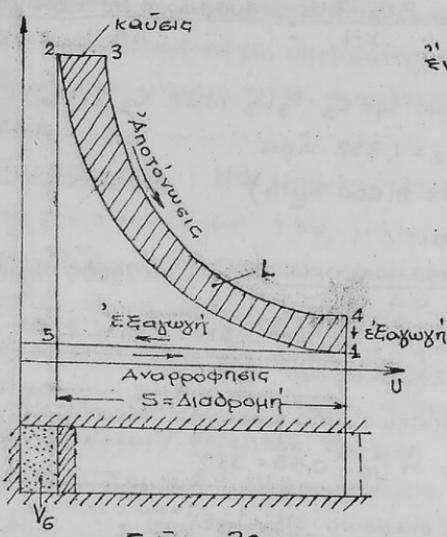
Ο θερμικός κύκλος λειτουργίας είναι ο ίδιος: (Σχ. 30)

- 1) Αναρρόφησις καυσαρού αέρος γραμμή 5:1 2) Συρπίσεις άδιάθερμης αέρος γραμμή 1-2, 3) Καύσιση 160°C. 3ος γραμ. 2-3 4) Αποτόνωσης άδιάθερμος αέρος γραμμή 3-4.

- 5) Εξαγωγή {
 α) υπό ογκού σταθερών δραμμών 4-1
 β) και πιέσιν " " 1-5

Η καυσίγ γίνεται σ' εκτοξεύσεως βαθμίδιας καυσίμου υγρού (πετρελαιού) από τον ευμείον 2 έως 3.

Έστω πάλιν σχέσις συμπιέσεως $\epsilon = \frac{V_1}{V_2}$. Έστω δέ $\delta = \frac{V_1}{V_2}$ βαθμ. καύσης Τότε άποδεικνύεται ότι ο βαθμός άποδόσεως της μηχανής είναι:



Σχήμ. 30

$$\eta_{\theta} = 1 - \epsilon^{1-k} \cdot \delta \quad \text{έρθει } \delta = \frac{1}{k} \cdot \frac{\epsilon^{k-1}}{\epsilon - 1} \quad \{ \dots \dots \quad (64)$$

Η σχέσις λέγει ότι ο βαθμός άποδόσεως αυξάνει τόλιν αν ξανομενεί της σχέσης συμπιέσεως $\epsilon = 13 \div 14$ και η ηθος του η_{θ} οι ξανομενείς της είναι, έλαχιστη.

Παράδειγμα:

Μηχανή Diesel αναρροφά

1 kg αέρος πιέσεως 1 atm και θερμοκρασίας 77°C . Η συμπιέσης θα φθάσει τας 40 atm και η μεγιστηθερμοκρασία τους 1827°C (όμως και είσ την otto).

Νά εύρεθουν τα P_1, U_1, T_1 είσ τα σημεία 1, 2, 3, 4, ως καινή θερμότης Q_1 , το έργο L και ο θερμικός βαθμός άποδόσεως η_{θ} .

Λύσις Σημείον 1: Σημειεύεται $P_1 = 1 \text{ atm} = 10.000 \text{ kg/m}^2$, $T_1 = 350$ και $U_1 = 1.025 \text{ m}^3$ (ως και είσ την otto).

Σημείον 2. Δίστατι $P_2 = 40 \text{ atm}$ έργα $\frac{P_1}{P_2} = \frac{1}{40} = 0.025$ και έπειδη ή άλλως 1-2 είναι άδιαθερμος ενριεσκομεν έκ του πίνακος για σελ. 71. $\frac{U_1}{U_2} = 14$ και $\frac{T_1}{T_2} = 0.348$ έργα $U_2 = \frac{U_1}{14} = 0.0732 \text{ m}^3$ και $T_2 = \frac{T_1}{0.348} = 1006^{\circ}$ ή $t_2 = 1006 - 273 = 733^{\circ}\text{C}$.

Σημείον 3 Διδεται $P_3 = 40 \text{ at}$ και $T_3 = 2100^\circ$. Επειδή ή 2-3 είναι ίσοθλιβος θά έχωμεν $\frac{T_3}{T_2} = \frac{U_3}{U_2}$ αρα $U_3 = U_2 \cdot \frac{T_3}{T_2} = 0,0732 \cdot \frac{2100}{1006} = 0,155 \text{ m}^3$.

Σημείον 4 Η κατάστασις είναι τό σημείον 3. Είναι ή αυτή μέτρη κατάστασις είναι 3 είναι τή μηχανή του ούτο που έμελετίσαρε πρωτοφοριένως, αρα σεδαφενού ότι και έδω ή 3-4 είναι άδιάθερμος η κατάστασις είναι 4 θά είναι ή αυτή ότιώς είναι τή μηχανή ούτο $P_4 = 2.8 \text{ at}$ και $T_4 = 980^\circ$ ή $t_4 = 707^\circ \text{C}$.

Κατά τήν καύσιμη πορφαρίνει ή πλεσία σταθερά αρα τό άερος λαμβάνει θερμότητα κατά τήν καύσιμη γένη προς

$$Q_1 = C_p (T_3 - T_2) = 0.24 \cdot 1094 = 262 \text{ kcal}$$

$$\text{Τό έργον κατά τήν καύσιμη είναι } L_1 = P_2 (U_3 - U_2) = 400.000 (0,153 - 0,0732) \\ = 32.000 \text{ Kgm.}$$

Τό έργον κατά τήν διάθερμην άποτόνωσιν είναι τό αυτό με τό τήν μηχανής ούτο ή το $L_2 = 81600 \text{ Kgm.}$

Τό έργον που λαμβάνει τό άεριον κατά τήν διάθερμην ευημερία 1-2 είναι: $L_3 = P_2 U_2 C_3 = 400.000 \cdot 0,0732 \cdot 1,629 = 47700 \text{ Kgm.}$

$$(C_3 = 1,629 \text{ έκ τού πινάκου } \Sigma \text{ τῆς σελ. 71})$$

Άρα τό ύπο τού άεριου είναι τό έμβολον άποδιδόμενον έργον είναι: $L = L_1 + L_2 - L_3 = 32.000 + 81.600 - 47.700 = 65900 \text{ Kgm.}$

Ο θερμικός βαθμός άποδόσεως είναι:

$$\eta_{\theta} = \frac{AL}{Q} = \frac{1}{407} \cdot \frac{65900}{262} = 0,59 \text{ ή } \eta_{\theta} = 59\%$$

(Τήν αυτήν τήν την εύρισκομεν και έκ τήν σκέψεως 64 ένθα $\epsilon = 14$ και $G = \frac{2100}{1006} = 2,085$).

Ο όγκος σταθρούς είναι $V_{\delta} = V_1 - V_2 = 1,025 - 0,073 = 0,952 \text{ m}^3$ και ή μέση πλεσία κατά τήν διάρκειαν τού κύκλου είναι:

$$P_m = \frac{L}{V_{\delta}} = \frac{65900}{0,952} = 69.200 \text{ kg/m}^2 = 6,92 \text{ at}$$

— — —

ΚΕΦΑΛΑΙΟΝ ΔΙ!

ΜΕΤΑΒΟΛΗ ΤΗΣ ΚΑΤΑΣΤΑΣΕΩΣ ΤΩΝ ΣΩΜΑΤΩΝ

a) Τήξις και πήξις

Όταν ἐν στερεού εώνια δίνωσι ο πάχος, δι μόλυβδος κ.λ.π. θερμαινεται ἔρκετα μεταβάλλεται εἰς οὔγρον ή τίκεται. (Όταν δέν αποδύντιθεται διὰ τῆς θερμόνσεως, δηνασ ο χάρτης το ξύλον κ.λπ.) Ἐκ τῶν σιασόρων τη κομένων εωμάτων ἄλλα μὲν, δηνασ ο ειδηρος, χαλκός κ.λ.π. ἀπαιτοῦν λιαν οψιλάς θερμοκρασίας διὰ να τακούν, ἄλλα σέ οπιασ ο πάχος ο κυρός, το βούτυρον. κ.λ.π. τίκονται λιαν εὐκόλως εἰς ευνύθεις θερμοκρασίας. Η τοιαύτη μεταβολή ἐνός εώνιας είκ τῆς στερεᾶς εἰς τὴν υγράν καταστασιν λεγεται τήξις.

Άπιστροφίας ἐν ψύξιμεν πάλιν τὸ ἐν υγρῷ καταστάσει ή δην εύριεκόμενον εώνια, τοῦτο γίνεται πάλιν στερεόν. Διὰ τῆς ψύξεως π.κ. τού ούδωρ μετατρέπεται εἰς πάχος, ο ρευστός μόλυβδος εἰς στερεόν τοιούτον κ.λ.π.

Τό φαινόμενον τοῦτο καλεῖται πήξις

Νόμοι τήξεως και πήξεως

Ἐάν πουρακολουθήσωμεν τὴν τήξιν και πήξιν τῶν εωμάτων τότε θα ίδωμεν ὅτι ἄλλα μὲν ὡς ο πάχος μεταβαίνουν ἀφένως ἐκ τῆς στερεᾶς εἰς τὴν υγρὸν καταστασιν και τανάπαλιν ἄλλα σέ ο κυρός κ.λ.π. μεταβαίνουν ἀπό τῆς στερεᾶς εἰς τὴν υγρὰν καταστασιν βαθμιαίως. Ή τοι δι' ἐνδιαμένων ἄλλων καταστάσεων π.κ. ο κυρός θερμαινόμενος καθίσταται ἐπὶ μάλλον και μᾶλλον μαλακώτερος και τέλος τίκεται.

Η τήξις και πήξις τῶν εώνιων, τα ὅπατα ὀμέσως μεταβάλλουν καταστασιν δικολουθεῖ πότε ἔξης νόμενος;

1) Η τήξις και πήξις ἐκάστου εώνιων εώνιας εἰς τὴν αὐτὴν πάντοτε θερμοκρασίαν η σπολα καλεῖται θερμοκρασία τήξεως ή βιμείον τήξεως.

2) Ἀπό τῆς ἑρχής της τήξεως η τῆς πήξεως μέχρι τέλους

αυτῶν ἡ θερμοκρασία αὕτη παραμένει σταθερά.

I.χ. ὁ καββίτερος υπό ευνήσεις συνθήκας τίκεται εἰς 235°C οδού παραπομπώνται μέχρις ὅτου τακή θλος ὁ καββίτερος και ἐπειτα ἀρχίζει να ἀνέρχεται ἐκ νέου· Το ἔγαρτιον ευθύνεται κατὰ τὴν πῆξιν του ἂτοι ὁ καββίτερος ἀρχίζει να πηγυνται ὅταν ἡ θερμοκρασία κατερχομένη φθάσῃ τούς 235°C . Η θερμοκρασία παραμένει σταθερά μέχρις ὅτου στερεοποιηθῇ ὥλος ὁ καββίτερος και κατόπιν ἀρχίζει να κατέρχεται ἐκ νέου.

Κατὰ τὴν πῆξιν των τὰ πλείστα στερεὰ διάφανα ἀποκτοῦν μεγαλύτερον ὅγκον, σπάρχουν δόμια και διάφανα δόμια ὅπλος, ὁ ἄρχυρος, ταὶ ὅποια τηκόμενα ἀποκτοῦν μικρότερον ὅγκον.

Ἐπειδὴ σπάλγος ἔχει μεγαλύτερον ὅγκον τοῦ ὕδατος, ἔξοδο προῦλθεν, διαρρυγνύει τὸ δοκεῖον, εἰς τὸ ὅποῖον εὑρίσκεται, ἐάν δὲν ἔχει χῶρον να διασταλῇ ἐλευθερω. (Καταστροφὴ τῶν φυτῶν ἔνεκα τῆς πῆξεως τοῦ ὕδατος ποὺ περιέχεται εἰς τὰ ἀγγεῖα των). Ἐπίσης σπάλγος εἶναι ἐλαφρότερος τοῦ ὕδατος καὶ σιὰ τοῦτο ἐπιπλέει ἐπ' αὐτοῦ. Ἐνεκα τούτου τὸν χειμῶνα ὁ πάγος ουκιματίζεται εἰς τὴν ἐπιφάνειαν τῶν ὑδάτων ποταμῶν λιμνῶν, ἡ θαλασσῶν ἐπιπλέων δὲ ἐπ' αὐτοῦ εκπιματίζει προστατευτικὸν κάλυψμα ἐμπλέοντος τὴν ψῆξιν τοῦ κάτωθεν αὐτοῦ ὕδατος.

Πειραματικῶς ἐδείχθη ὅτι ὅταν ἐξασκοῦμεν γίγενεν ἐμί ἐνός διάφανος μεταβάλλεται τὸ ενεργείον τῆς εγενερωτικῆς ἡ τήξεως αὐτοῦ.

Ευρέθη δὲ ὅτι: 1) εἰς διάφανα μεταβαίνονται ἐκ πῆγματος εἰς τὴν υγράν καταστασίην ἐξογκούνται καὶ μεταβοίνονται ἐκ τῆς υγρᾶς εἰς τὴν στερεάν ευθέλλονται, η αὖτις της ἐξωτερικῆς πίεσεως ἔχει ἡδεικνύει τὴν αὐτοῦ ποσότητα τοῦ διαμείου τῆς εγενερωτικῆς αὐτῶν. Σε τὴν κατηγορίαν αὐτὴν αὐτοὺς τὰ πλείστα τῶν διάφανων.

2) Ἀντιθέτως εἰς τὰ διάφανα, τὰ ὅποια μεταβαίνοντα ἐκ τῆς στε-

ρεσσ είν την υδράν κατάστασιν, ευτέλλονται (πάγος) ή αύξησια
της ξεωτερικής πιέσεως έχει ως ευνέπειαν την καταπτώσιν
του βιμείου τήξεως. Όπως το ύδωρ πιεζόμενον μέτιεσιν 1300at
πήγνυται εἰς τους -18°C άγτι των 0°C.

Σημείον τήξεως κραμάτων

Τό κράματα, τα οποία προέρχονται ἐκ ευτηξεως μετάλλων
ἔχουν ευνήθως σημείον τήξεως περιεκόμενον μεταξύ των
σημείων τήξεως των ἀποτελούντων αὐτά μετάλλων.

Πολλάκις όμως ἔχουν σημείον τήξεως χαμηλότερον τού
σημείου τήξεως τοῦ εύτηκτοτέρου μετάλλου. (εύτηκτικαι).
Π.χ. τό μέταλλον Wood ἐκ τοῦ οποίου καταβκευάζονται οι ευ-
τηκτικά ἀσφάλειαι είσ την ηλεκτροδοχιαν (50% Bi, 25% Pb
12.5% Sn 12.5% Cd) τίκεται μεταξύ 66° και 70° C.

Θερμότης τήξεως

Θερμότης τήξεως καλεῖται η θερμότης την οποίαν απορρο-
φά ἡ τηξιδιώτης τού σώματος διά νά τακή χωρίς νά μεταβληθῇ η θερ-
μοκρασία του. (Η θερμοκρασία της τήξεως γου)

Κατωτέρω δίδομεν τὰς θερμότητας τήξεως μερικῶν ουρά-
των. Αργυρος 26.0 Kcal/kg Παλλαδίον 36.3 Kcal/kg

Θερμότης	9.37	"	Υδράργυρος	2.82	"
----------	------	---	------------	------	---

Μόλυβδος	5.85	"	Φώσφορος	5.03	"
----------	------	---	----------	------	---

Πάγος	79.7	"	Ψευδάργυρος	23.1	"
-------	------	---	-------------	------	---

Η τοι ί γραφμέριον ἀρχύρου χρειάζεται ἐν ποσόν θερμό-
τητος διά νά θερμανθῇ μέχρι την θερμοκρασίας τήξεως
των χρειάζεται δὲ προσθέτιως και 26 cal διά νά τακή χωρίς ν
μεταβληθῇ ἐν τῷ μεταξύ η θερμοκρασία του.

β) ΔΙΑΛΥΣΙΣ

Ἐάν ρίψωμεν μαγειρικὸν ἄλας εἰς τό ύδωρ, τοῦτο ὀλίγον
καὶ ὀλίγον ἐξαρανίζεται καὶ εκματίζεται υγρὸν όμοιοχενές.
Τό φαινόμενον τοῦτο καλοῦμεν διάλυσιν τοῦ ἄλατος εἰς τό

υδωρ καί τό παραχόμενον όμοιοχενές υγρόν σιάλυμα

Τά πλείστα τῶν στερεῶν σιαλύνονται ἐντὸς καταλλήλων υγρῶν
Τό υγρόν ἐντὸς τοῦ ὄποιου γίνεται οὐσιαλύνει λέγεται σιαλύτης.

Καλεῖται περιεκτικότης τοῦ σιαλύματος τό βάρος τοῦ ω-

ματος τοῦ περιεχομένου ἐντὸς θγραμμαρίου σιαλύματος.
Οὕτω εὖν ἐντὸς 100 gr. οὗτος σιαλύσωμεν λεγ. σακχάρου
τότε οὐ περιεκτικότης τοῦ σιαλύματος εἶναι $\frac{1}{10}$.

Διὰ τὴν διάλυσιν στερεοῦ ἐντὸς υγροῦ ἀπαιτεῖται θερμό-

της (ὅπως καὶ διά τὴν τῆξιν τοῦ στερεοῦ) τὴν θερμότητα δὲ ταῦ-

την λαμβάνει τό σιαλύμα $\ddot{\epsilon}\acute{\epsilon}$ αὐτῆς τῆς μάζης του καὶ $\ddot{\epsilon}\acute{\epsilon}$

νεκα τοῦτου τούτο ψύχεται. Οὕτω εὖν ἀναμιβώμεν μαγει-

ρικόν ἄλας μέ πόχον σηματίζεται μῆγμα, τοῦ ὄποιου οὐ

θερμοκραβία καταπίπτει εἰς τοὺς -20° C. Ἐπι τῆς ίδιότητος

αὐτῆς κατασκευάσονται καὶ ἄλλα ψυκτικά μῆγματα χρε-

βιμοιούμενα διὰ τὴν παραχωρήν ψύχους.

Μερικά ἐκ τούτων εἶναι:

- 1) 1 μέρος οὗτος μέ 1 μέρος νιτρικοῦ ἀμμωνίου.
- 2) 5 μέρη υδροχλωρικοῦ ὁξείως μέ 8 μέρη θειικοῦ νατρίου
- 3) 2 μέρη πάχος καὶ ἔνα μέρος πιαζειρικοῦ ἄλατος.

Εἰς ὅλα αὐτά τό στερεόν σιαλύνεται εἰς τό υγρόν καὶ $\ddot{\epsilon}\acute{\epsilon}$ ε-

κα τοῦτου καταπίπτει οὐσιαλύματος (εἰς τὸ 30°

ἀλλ' ἔτος μὲν τὴκεται ὁ πάχος ἀλλ' ἔτερου τό ἄλας σιαλύνεται

εἰς τό ύδωρ τό προερχόμενον ἐκ τῆς τῆξεως. Τῆξις καὶ οὐ-

λυνεις ἀπαιτοῦν θερμότητα καὶ οὕτω τό μῆγμα ψύχεται).

Ἐάν εξακολουθήσῃν να ρίπτωμεν ἐντὸς ποβότητος υγροῦ

νέας ποβότητας στερεοῦ τότε ἀπό τίνος στιγμῆς καὶ

ἐγ' ἔξης, αἱ νέαι ποβότητες θά μείνουν ἀδιάλυτοι.

Τότε λεγομένης οὐτι τό σιαλύμα εἶναι κεκορεμένον

Ἐάν ἔνα σιαλύμα κεκορεμένον εἴτια θερμοκραβίαν θε-

μανθῇ εἰς υψηλοτέραν θερμοκραβίαν τότε εἰς τὴν θερ-

μοκραβίαν ταῦτη δύναται να σιαλύνει καὶ ἄλλην ποβότη-

τα στερεού η τοι γίνεται άκορεστον.

Touγαντιόν έαν ψύξιμεν ϵ να κεκορεμένον διαλυμα τότε τούτο δέν δύναται να διατηρήσῃ όλον τό άλας το^ν οποῖον η το διαλελυκένον ἄλλα μέρος τούτου καταπίπτει ως στερεόν, η τοι το διάλυμα παραμένει κεκορεμένον ἄλλα είναι μικροτέρας περιεκτικότητος παρά πριν.

"Ητοι μία ωριμένη ποδοτης υγροῦ εἰς ωριμένην θερμοκρασίαν δύναται να διαλύσῃ ωριμένην ποδοτητα ϵ νος στερεού, η οποία είναι τόσον μεχαλυτέρα όσον η θερμοκρασία τού υγροῦ μεχαλυτέρα, η η περιεκτικότητα ϵ νος κεκορεμένου διαλύματος ϵ νος στερεού μεθ' ϵ νος υγροῦ είναι τόσον μεχαλυτέρα όσον η θερμοκρασία τού διαλύματος υγροῦ.

Τό ειμείον πήδεως ϵ νος διαλύματος είναι χαμηλότερον τού ειμείου πήδεως ^{τού} διαλύτου και τόσον χαμηλότερον όσον η περιεκτικότητα τού διαλύματος μεχαλυτέρα. Οὕτω ϵ νώ τέ καθαρὸν ύδωρ πηγυνται εἰς 0° C. τό θαλασσιον ύδωρ πηγυνται εἰς $-1,88^{\circ}$ C.

8) Έξαερωσις. Υγροτοίνεις

Καλείται γενικῶς Έξαερωσις ή μετάβασις ϵ νος σώματος ἐκ της υγρασίας εἰς τὴν άερον κατάβασιν, Υγροτοίνεις δέ η μετάβασις ἐκ της άερού εἰς τὴν υγραν καταστασιν.

"Η άερος κατάστασις τὴν οποίαν λαμβάνουν τα υγρά καλείται άτμος.

Υπάρχουν υγρά, τα οποία ζεξαεροῦνται εὐκόλως εἰς τὴν ευνίην θερμοκρασιαν και πιεσιν. ταῦτα καλοῦνται Πτητικά (οἰνόμνευμα αἰθηρ. κ.λ.π.)

Τάσις άτμων - κεκορεμένοι άτμοι

Εάν λαμβάνειν τὸν εωδηνα τοῦ Toricelli βυθισμένον ϵ νος βαθειας λεκάνης μὲ υδράρχυρον (Σχ. 31) μὲ ϵ να δέ μικρὸν κεκαμένον εωδηνισκον εισαγάγωμεν ἐκ τῶν κάτω ϵ ντος

των κενού, τό διοίον ευρίσκεται άνω τῆς στάθμης τοῦ υδραργύρου εἰστὸν εωλῆνα αὐτὸν μίαν σταγόνα αἰθέρος τὸτε αὐτῇ ἀμέσως ἐξαφανίζεται ἐνῷ καὶ στάθμη τοῦ υδραργύρου ἐντὸς τοῦ εωλήνος κατέρχεται. Τοῦτο σημαίνει δτι: 1ο) οὐδὲθερ ἐξαερώθη καὶ μετετράπη εἰς ἄτμον. 2) δτι ὁ ἀτμὸς τοῦ αἰθέρος ἀπέκτησεν πιεσίν ἡ τάσις, ἵνεκα τὴν οἵοιας οὐδέραχυρος τοῦ εωλήνος κατῆλθεν ὅλιχον.

Ἐάν εἰσάγωμεν καὶ ἄλλας σταγόνας αἰθέρος τὸτε καθε νέα σταγῶν θά ἐξαρρωθῇ ἐνῷ καὶ στάθμη τοῦ υδραργύρου κατέρχεται ἀκόμη. Ήτοι η τάσις τῶν ἀτμῶν ἔνος χώρου αὐξάνει δον αὐξάγει καὶ πιοσότης αὐτῶν. Θά ἐληπθεῖται πιοσήμη, που καὶ εἰσαγομένη νέα σταγῶν δέν δύναται πλέον νὰ ἐξαερώθῃ πλέον δέν νέα σταγῶν Θά παραμένῃ ἐν ὑγρᾷ καταστασεὶ ἀνωθεν τῆς επιφανείας τοῦ υδραργύρου τοῦ εωλήνος, καὶ δέ στάθμη τοῦ υδραργύρου θά παραμένῃ στεθερά. Η καταστασίς αὐτῆς εἰς τὴν οἵοιαν οὐτούς τοῦ αἰθέρος ευρίσκεται εἰς ἐπαφήν μέτον ύγρον αἰθέρα καὶ ἐκ ἰσορροπίᾳ λέγεται καταστασίς τοῦ κόρου, οὗ δέ ἀτμός λέγεται κεκορεμένος.



Σχῆμα 31

Κεκορεμένος ἀτμός λέγεται ὑγρὸς κεκορεμένος, διατάσσεται μὲν εἰς ἐπαφήν μὲ τὸ ύγρον πᾶσα δύμα, ζέτω καὶ ἐλαχίστη νέα πιοσότης ύγρου εἰσαγομένη εἰς τὸν χώρον δέν δύναται πλέον νὰ ἐξαερώθῃ, καὶ ὑγρὸς κεκορεμένος διατάσσεται καὶ σταγογύδια ἐκ τοῦ ύγρου ἐν εἷς οὐκίχλη.

Οὗτος ὁ ἀτμός δέν εἶται κεκορεμένος λέγεται ὑγρὸς ἀτμός.

Οἱ ὄριοι τοὺς οἵοιους ἐδώβαμεν ἀνωτέρω διὰ τοὺς ἀτμούς τοῦ αἰθέρος ήσχύουν διὰ ὅλους τοὺς ἀτμούς.

Νόμοι εξαερώσεως

Ἐκ τοῦ πειράματος εὐρέθησαν τοις ἔξι γόμοις εξαερώσεως:

- 1) Τὴν μεχιστὴν τάσιν τῶν ἀποκτοῦν οἱ ἀτμοί ὅταν γίνουν κε-

κορεμένοι. Τό μέγεθος τῆς μεγίστης σύντης τάσεως ἐξαρτᾶται. ἐκ τῆς θερμοκρασίας εἰς τὴν οποίαν γίνεται ή ἐπαέρωσις, παραμένει δὲ ή τάσις σταθερά ἐάν αὐξομειώσωμεν τὸν ὄγκον τῶν ἀτμῶν ἀρκεῖ ή θερμοκρασίᾳ νὰ παραμένῃ σταθερά καὶ οἱ ἀτμοὶ νὰ ἔχακολουθοῦν νὰ εἶναι κεκορεμένοι.

Οὕτω ἐάν αὐξήσωμεν τὸν ὄγκον κεκορεμένων ἀτμῶν ή τάσις των παραμένει σταθερά, μόνον ὅτι γένει ποδότης ψροῦ ἐξαερούται καὶ πλησιάζει σ' ἀτμός περισσότερου τὴν κατάστασιν τοῦ Σιροῦ κεκορεμένου, τούγαντίου δέ ἐάν ἐλαττώσωμεν τὸν ὄγκον μέρος τοῦ ἀτμοῦ ψροποιεῖται.

"Ητοι οἱ κεκορεμένοι ἀτμοὶ δὲν ἀκολουθοῦν τὸν νόμον τοῦ Boyle - Mariotte.

2) Η μεγίστη τάσις τῶν ἀτμῶν αὐξάνει αὐξανομένην τῆς θερμοκρασίας, εἰς κάθε δέ θερμοκρασίαν ἀντιστοιχεῖ μία ὥριβημένοι τιμὴ τῆς μεγίστης τάσεως αὐτῶν. Τοῦτο συμβαίνει, ὅτι ἐάν θερμάνωμεν τοὺς ἀτμούς τότε γένει ποδότης ψροῦ ἐξαερούται καὶ η τάσις τῶν ἀτμῶν αὐξάνει, τούγαντίον δέ ἐάν ψύξωμεν τοὺς ἀτμούς μέρος αὐτῶν ψροποιεῖται (οἱ ἀτμοὶ συμποκνούνται) καὶ η τάσις των πίπτει.

Λόγω τῆς ψύξεως τῶν ἀτμῶν τοῦ θερματοῦ ή θερματῶν τῆς ἀτμοσφαίρας μέρος αὐτῶν ψροποιεῖται καὶ συμματίζει τὰ νέφη, ἐάν δὲ η ψύξη αὐξηθῇ ἀκόμη προκαλεῖται η βροχή.

3) Οἱ ἕποροι ἀτμοὶ ἀκολουθοῦν τοὺς νόμους τοῦ Boyle - Mariotte. 4) Η μεγίστη τάσις τῶν ἀτμῶν οἱ οποίοι συνυπάρχουν εἰς ἕνα χῶρον με' ὄλλο ἀέριον εἶναι η αὐτή με' ἑκείνην πιὸ θά εἶχον οὗτοι, ἐάν μόνοι των κατελάμβανον ὅλον τὸν χῶρον. Τότε η ὅλη η πίεσις ἐντὸς τοῦ χώρου θα εἶναι τὸ ὄλθροισμα τῶν πιέσεων, τὰς οποίας θὰ εἶχεν τὸ ἀέριον καὶ οἱ ἀτμοὶ ἐάν ίδιαιτέρως ἔκαστον κατελάμβανε ὅλον τὸν χῶρον. 5) Διὰ τὴν ἐξαερώσιν ἔνας ψροῦ ἀπαιτεῖται θερμότης.

Καλείται λανθάνουσα θερμότης ή θερμότης σύστασης τόπον της θερμότητος, τόποιον άπαιτεται διὰ να μετατραπῇ τον υγρού αριθμήν της θερμοκρασίας εἰς αέριον της αυτής θερμοκρασίας.

δ) Υγροποίησις τῶν ἀερίων

Ἐκπειραμάτων ἀπεδείχθη ὅτι πάντα τα γραστά ἀερία υγροποιοῦνται εἰς αριθμένην δι' ἔκαστον θερμοκρασίαν και πιεσίν.

Ἐπίσης ἀπεδείχθη ὅτι δι' ἔκαστον ἀερίου υπάρχει αριθμένη θερμοκρασία καλούμένη κρίσιμος θερμοκρασία ή κρίσιμον σημεῖον, ὑπεράνω τῆς οποίας τὸ ἀερίον δὲν δύναται να υγροποιηθῇ εἰς σιαγδύποτε πιεσίν και ἀν υποβληθῇ.

Κρίσιμος πιεσίς

Οὕτω λέγεται ὑπεράνω εἰς τὴν οποίαν πρέπει να υποβληθῇ τὸ ἀερίον εύρισκομένου εἰς κρίσιμον θερμοκρασίαν διὰ να υγροποιηθῇ.

Κρίσιμος ὄγκος

Οὕτω βοηφαίται ὁ ὄγκος γραμμομορίου* ὅταν τοῦτο εὑρίσκεται ὑπό τῆς κρίσιμον θερμοκρασίαν και πιεσίν.

Κατωτέρῳ δίδομεν τὰς κρίσιμους πιέσεις και θερμοκρασίας μερικῶν ἀερίων.

	Κρίσιμος θερμοκρασία	Κρίσιμος πιεσίς (ατμοσφ.)
"Αἵων	-147°C	34
Αρμανία	130°C	115
Αιθαργαρικός ἀνίρ	-140°C	37
Διοξείδιον τοῦ ἀνθρακος (CO ₂)	31.1°C	73
"Ηλιος	-268°C	3
ΟΞειόνον	-119°C	51
Οξείδιον τοῦ ἀνθρακος (CO)	-140°C	35,5
Ογκόνευμα	343°C	63
Υδροχόνον	-241°C	15
Υδωρ	374°C	195

* Γραμμομόριον εἶναι βάρος εἰς γραμμάρια ἴσεν πρὸς τὸ μοριακὸν βάρος τὸ γραμμ/ριον δειπόνδου εἶναι 32gr. (τοιούτων βάρος οξειόνου εἶναι 32).

Διὰ τούς υγροποιόβωμεν εἶναι άέριον πρέπει.

- 1) Να το φεριμένει εἰς θερμοκρασίαν κατωτέρω της κρίσιμου.
- 2) Να τό συμπιέσει μέχρις μιᾶς ωριμότητας πιέσεως κατωτέρω της κρίσιμου, τόσον μικρότερας όσον η θερμοκρασία του άερίου χαριλατέρα.

Διὰ τὴν υγροποιίαν μεταχειρίζομενα τρεῖς μεθόδους ἔχον:

- 1) Διά ἀποψύξεως: Μερικά άέρια υγροποιοῦνται εἰς τὴν ευνήθη πίεσιν διὰ ἀποψύξεως ώστε π.χ. η ἀτμομανία υγροποιούμενη εἰς τὴν ευνήθη πίεσιν διὰ ψύξης εἰσ -34° C.
- 2) Διά πιέσεως: Μερικά άέρια, τῶν διοίων η κρίσιμης θερμοκρασία εἶναι ἀνωτέρα τῆς ευνήθους ώστε π.χ. το CO₂, τὸ C₂H₆ ουρανοῦνται εἰς τὴν ευνήθη θερμοκρασίαν διὰ ισχυρᾶς πιέσεως.
- 3) Διά ευχρόνου πιέσεως καὶ ἀποψύξεως: Τα δυσκόλως υγροποιοῦμενα άέρια υγροποιοῦνται διὰ ευχρόνου ευμπιέσεως καὶ ἀποψύξεως. Οὕτω υγροποιοῦνται οἱ ἄλλοι, τό δευτέρον, τό Ηλίου κ.λ.π.

Ε) Υδραγμοί

1) Ξειάτησις τοῦ ίδιατος

Ξειάτησις καλείται η βραδεῖα παραγωγή ἀτμῶν μόνον κατὰ τὴν ἐπιφάνειαν τοῦ υγροῦ.

Ἐάν ἔχεισι μεν θαλασσίον ύδωρ εἰς εύρυτάτας δεξαμενά, τότε τό ίδιωρ ἔξατητιζεται παραγομένων υδραγμῶν μόνον ἐἰς τὴν ἐπιφάνειαν αὐτοῦ τελικῶς σὲ παραμένει εἰς τὸν πυθμένα τῶν δεξαμενῶν μόνον τόμαχειρικὸν ἄλας τοῦ θαλασσίου ύδατος.

Η ταχύτης μὲ τὴν διοίαν γίνεται η ἔξατησις εἶναι τόσον μεγαλύτερα όσον: 1) μεγαλύτερα εἶναι η ἐπιφάνεια του υγροῦ η ἔκτιθεμενη εἰς τὴν ἀτμόσφαιραν. 2) Ήψηλοτέρα εἶναι η θερμοκρασία του υγροῦ καὶ τῆς ἀτμόσφαιρας, 3) χαριλατέρα εἶναι η πίεσις ἐμὲ τῆς ἐπιφανείας του υγροῦ 4) περισσότερος η περιβάλλουσα τού υγρού ἀτμόσφαιρα

ἀπέχει τῆς καταστάσεως τοῦ κόρου, οὕτω π.χ. ἐάν ἄγαθεν τοῦ ἔξατμιζομένου ὕδατος μπάρχει ρεῦμα ἀέρος τούφοιον παραβύρει τοὺς σχηματιζομένους ὑδρατμούς καὶ ἀπομακρύνει αὐτοὺς. Τὴν καταστάσεως τοῦ κόρου, τότεν ἔξατμησις τοῦ ὕδατος γίνεται ταχύτερα. Άιδι τὸν λόγον τούτον βρεγμένα εοῦχα ἐκτιθέμενα εἰς ρεῦμα ἀέρος στεγνώνουν πολὺ ταχύτερον, παρὰ εἰς χῶρον ἥρεμον.

Διὰ τὴν ἔξατμησιν διπλαιτεῖται θερμότης τὴν δομιὰν τοῦ γρόντος λαμβάνει ἐκ τῆς μάζης του καὶ τῶν περιεσθαμάτων, καὶ ἔγεικα τούτου ψύχεται αὐτό καὶ τὸ περιβάλλον.

Τὸ θέρος π.χ. μεταχειρίζομεθα πορώδη δοχεία (κανάτια) ἐκ τῶν δοπιῶν ἀποθηκεύομεν τὸ πόσιμον ὕδωρ. Τὸ ὕδωρ ἔξερε, κόκκενον ἐκ τῶν πόρων τῶν δοχείων πρὸς τὴν ἔξωτερικήν τῶν ἐπιφύνειαν καὶ ἔξατμιζομένον ψύχεται καὶ ψύχειτο δοχείον καὶ τὸ ἐντός αὐτοῦ ὕδωρ. Η ἔξατμησις ἐπιταχύνεται ἐάν τὸ κανάτι τοποθετηθῇ εἰς ρεῦμα ἀέρος.

2) Βρασμός

Βρασμὸς καλεῖται ἡ ἔξαερωσίς τῶν ὑγρῶν ὥχτος μόνον κατὰ τὴν ἐπιφύνειαν αὐτῶν, ἀλλά καὶ ἐξ ὅλης τῆς μάζης αὐτῶν. Ήστιν ἐντός ἀνοικτοῦ δοχείου θερμάνωμεν ὕδωρ, τότε ὅλιγον κατ' ὅλιγον αὐξάνει ἡ θερμοκρασία τῆς μάζης αὐτοῦ σιὰ τῶν σχηματιζομένων ρευμάτων ἐξ ἀνερχομένου θερμοῦ ὕδατος καὶ κατερχομένου ψυχροῦ τοιούτου. Ήστιν οὐ θέρμανσις ἔξακολουθή τότε κατ' ἀρχὰς μὲν παρουσιάζονται εἰς τὴν ἐπιφύνειαν αὐτοῦ μικραὶ φυσαλλίδες ἀέρος, κατόπιν δὲ παρουσιάζονται εἰς τὸν πινθμένα πομφύλυχες (μεγάλαι φυσαλλίδες) ὑδρατμῶν, αἱ δημάσαι ἀνέρχονται καὶ θραυσταὶ εἰς τὴν ἐπιφύνειαν τοῦ ὕδατος.

Τότε λέχομεν ὅτι ἥρχισεν ὁ Βρασμός τοῦ ὕδατος.

Ο Βρασμός ἀκολουθεῖ τοὺς ἔξητον νόμους:

I) εἰς κάθε καθαρὸν ὑγρὸν ὁ Βρασμός ἀρχίζει εἰς ὥρις-

μένην θερμοκρασίαν υπό τάς αυτάς περιστάσεις.

Όύτω τό δύωρ υπό άτμοσφαιρικήν πίεσιν 760^{μη} υδραργύρου βράχει εἰς 100° C, τό σινοπνευμα εἰς 78° C. κλ.π.

Η θερμοκρασία αυτή είναι ή τῶν άτμων ἄνωθεν τοῦ υγροῦ, καλείται δέ εημείον ζέσεως ή θερμοκρασία ζέσεως τοῦ υγροῦ. Η θερμοκρασία αυτή σιατηρεῖται σταθερά κατὰ τὸν βραχ.

2) Η τάσις τῶν άτμων τοῦ ζέοντος υγροῦ ισούται πάντοτε πρὸς τὴν ἐπὶ τῆς επιφανείας τοῦ υγροῦ ξεσκουμένην πίεσιν.

Ούτω διὰ νὰ βράχη τό δύωρ πρέπει νὰ υψωθῇ η θερμοκρασία του εἰς εημείον ὥστε η μεχίστη τάσις τῶν υδρατμῶν (η τάσις κορεμοῦ) νὰ ισούται μὲ τὴν άτμοσφαιρικήν πίεσιν.

Διὰ τὸν λόγον τοῦτον δύον κικροτέρα είναι η άτμοσφαιρική πίεσις εἰς τούον χαμηλοτέραν θερμοκρασίαν ζέει τό δύωρ. Π.χ. Τό δύωρ υπό πίεσιν 0.8 at ζέει εἰς 93° C. καὶ υπό πίεσιν 2 at ζέει εἰς 119.6° C.

3) Βρασμός ἐν κλειστῷ δοχείῳ

Ἐάν ξεναερούμεν υγρὸν ἔντος κλειστοῦ δοχείου εἰς ὥρισμενην θερμοκρασίαν τ. τότε οἱ άτμοι του δὲν δύνανται να ξεσκουν εἰς τὴν άτμοσφαιραν καὶ η τάσις τῶν διαρκῶς εὑδάνει καὶ φθάνει τὴν μεχίστην τάσιν αὐτῶν, η διωνία ἀντιστοιχεῖ εἰς τὴν θερμοκρασίαν τ. Τότε η ξεναερώσις τοῦ υγροῦ παύει.

Ητοι δὲ βρασμός υγροῦ ἐν κλειστῷ δοχείῳ δὲν δύναται να γίνη καὶ η θερμοκρασία αὐτοῦ δύναται νὰ υπερβῇ πολὺ τὸ ημέτον ζέσεως αὐτοῦ υπό κανονικήν άτμοσφαιρικήν πίεσιν.

Ο βρασμός δύναται νὰ γίνη ἢν δύσωμεν μίαν διεξοδον εἰς τοὺς παραχομένους ἄτμους. Εάν τὴν πλέξοδον τοῦ ἄτμου φρέσκωμεν σιαὶ μιᾶς θαλαϊδοῦ, μὲν οἷοίσι οὐκτημισθῆναν ἀνοίγη διὰ τὸν μὴ πιεσθεῖ τὸ δοχείον φθάνει μίαν ὥρισμένην τιμήν, τότε δύναμεθα νὰ βράσωμεν τὸ υγρὸν έάν η θερμοκρασία αὐτοῦ φθάνει τὴν ἀπαιτουμένην, ένα η μεχίστη τάσις τῶν

αγμάτων ισούται μέ την πίεσιν διὰ τὴν οποίαν ἔχει ρυθμισθῆ ὡς
θερμική.

Ἐπὶ τῆς ἀρχῆς αὐτῆς κατασκευάζονται οἱ λέβητες παραγωγῆς θερματῶν υψηλῆς πίεσεως. Εἰς γάρον ἔχει ρυθμισθῆ οὕτως ἡ ἐκροή τῶν θερματῶν ἔστε ἡ πίεσις ἐντὸς αὐτῶν καὶ διατηρεῖται εἰς ἀριθμέτην τιμὴν. Τότε διὰ νάρβαζη τὸ θέρμα πρέπει ἡ θερμοκρασία του να φθάσῃ τὴν ἀπαιτουμένην ἵνα ἡ μεγίστη τάσις τῶν θερματῶν ισούται μέ τὴν τοῦ λέβητος, π.χ. σιαὶ καὶ παράγωγεν θερματούσα 20 at πρέπει να φέρει τὸ θέρμα εἰς 211.4°C .

4) Χαρακτηριστικά τῶν θερματῶν

Η θερμοπεριεκτικότης 1 kg θερματος εἰς 0°C εἶναι ευμφάνως πρὸς τὴν ζεστισμένην 45.

$$\text{Εἶναι } \beta_0 = u_0 + A \cdot P \cdot u_0 = A \cdot u_0 \dots \dots \dots (65)$$

Ητοι θερμοπεριεκτικότης 1 kg θερματος εἰς 0°C ισούται μέ τὸ ἔργον ποὺ ἀπαιτεῖται ἵνα ζεστισμένη τὸ ψυχρὸν θέρμα ἐντὸς τοῦ λέβητος εἰστὸν διοῖον ἐπικρατεῖ πίεσις P . τὸ ἔργον αὐτὸ λέγεται καὶ ἔργον τροφοδοτησεως.

(Εάν ζεστισμένη τὴν εσωτερικὴν ἐνέργειαν U_0 τοῦ θερματος εἰς 0°C μὲ τιμὴν καὶ ἄγ U_0 εἶναι ὁ εἰδικὸς ὄγκος τοῦ θερματος εἰς 0°C ἡ $U_0 \approx 0.001 \text{ m}^3/\text{kg}$).

Η ποσοτικὴ θερμότητος ἡ σημαῖα ἀπαιτεῖται ἵνα θερμανθῇ 1 kg θερματος εἰς τὴν θερμοκρασίαν τοῦ βρασμοῦ T_b εἶναι:

$$q = C \cdot t_b \dots \dots \dots (66)$$

Ἐγερεὶς σε εἶναι ἡ εἰδικὴ θερμότητα τοῦ θερματος, ἡ σημαῖα διὰ μέσου θερμοκρασίας ἔχει τὴν τιμὴν $C = 1 \text{ kcal/kg}$ καὶ διὰ υψηλᾶς θερμοκρασίας ἔχει κάπως υψηλοτέρην τιμὴν.

Ἐπειδὴ μὲ πίεσις ἐντὸς τοῦ λέβητος διατηρεῖται σταθερά διὰ τοῦτο ἡ θερμότητα αὐτῆς q ισούται μὲ τὴν αὐξεσμένην τὴν θερμοπεριεκτικότητα τοῦ θερματος. Ήτοι ἡ θερμοπεριεκτικότητα τοῦ ζεστού θερματος εἶναι:

$$\beta' = q + \beta_0 = C \cdot t_b + A \cdot P \cdot U_0 \dots \dots \dots (67)$$

Ψηφιοποιηθῆκε από τὸ Ινστιτούτο Εκπαιδευτικῆς Πολιτικῆς

Διὰ τὴν ἀτμοποίησιν Ικ_g ὕδατος ἀπαιτεῖται ἡ θερμότης ἀτμοποίησεως r .

Ἐνα μέρος τῆς θερμότητος αὐτῆς χρησιμοποιεῖται διὰ τὴν παραγωγὴν μηχανικοῦ ἔργου, σιδήτη ὁ ἀτμός καταλαμβάνει με γαλύτερον ὕδωρ ἀπό τὸ ίδιο.

Ἐάν U'' εἴναι ὁ εἰδικός ὕγκος τοῦ ξυροῦ κεκορεθέντος ἀτμοῦ καὶ U' ὁ εἰδικός ὕγκος τοῦ ζεόντος ὕδατος τότε τὸ ἔργον τοῦτο εἴναι εἰς μονάδας θερμότητος,

$$\psi = AP(U'' - U') \dots \dots \quad (68)$$

καλεῖται έξωτερική θερμότης ἀτμοποίησεως.

Η ὑπόλοιπος θερμότητα $\rho = r - \psi = r - AP(U'' - U')$

ἀποθηκεύεται ὑπό τοῦ ἀτμοῦ καὶ καλεῖται έσωτερική θερμότης ἀτμοποίησεως.

Η θερμοπεριεκτικότητα τοῦ ξυροῦ κεκορεθέντος ἀτμοῦ είναι: $i'' = i' + r = i' + \rho t + \psi \dots \dots \quad (69)$

Η θερμότης ἡ ὅποια ἀπαιτεῖται διὰ νὰ μετασχηματισθῇ Ικ_g ὕδατος 0°C εἰς ἀτμὸν κεκορεθέντον ὄνομά γεται θερμότης παραγωγῆς καὶ ἰσοῦται λ ,

$$\lambda = i'' - i_0 = i'' \dots \dots \quad (69a)$$

Η έσωτερική ἐνέργεια τοῦ ζεόντος ὕδατος είναι:

$$U' = i' - Ap_U'$$

καὶ ἡ έσωτερική ἐνέργεια τοῦ ξυροῦ κεκορεθέντος ἀτμοῦ είναι:

$$U'' = i'' - Ap_U''$$

Γενικῶς ἔαν i , εἴναι ἡ θερμοπεριεκτικότητα τοῦ ψυχροῦ ὕδατος θερμοκρασίας t_1 καὶ i_2 ἡ θερμοπεριεκτικότητα τοῦ κεκορεθέντος ἀτμοῦ τότε διὰ τὴν παραγωγὴν Ικ_g ἀτμοῦ ἐκ τοῦ ψυχροῦ ὕδατος ἀπαιτεῖται θερμότης.

$$Q = i_2 - i_1 \dots \dots \quad (70)$$

Αἱ τιμαὶ διὰ τὸ θερμικὸν περιεκρίενον καὶ τὴν έσωτερικὴν ἐνέργειαν τοῦ ζεόντος ὕδατος καὶ τοῦ ξυροῦ κεκορεθέντον ἀτμοῦ εἰρέθυσαν κατόπιν πειραμάτων οἱ διαφόροι πίεσεις

τοῦ ἀτμοῦ καὶ τὰ ἀποτελέσματα τῶν πειραμάτων τούτων σίδονται
ἐπὶ τοῦ πίνακος VII (στήλαι 4 γ 7)

Οὐδείς πίνας περιέχει εἰς τὰς στήλας 8 ή 9 τὰς τιμὰς τῆς Ἐνέργη-
πης τοῦ Γεοντος ύδατος καὶ τοῦ ξυροῦ κεκορεμένου ἀτμοῦ.

Οὐδέπομεν ἔκτος πίνακος ἡ θερμότης ἀτμοποιήσεως $T_3 = 67^\circ\text{C}$
ἐλαττούται αὐξανομένη τῆς πίεσεως καὶ εἰς τὴν πίεσην τὸν 225
at μηδενίζεται. Η πίεσις αὗτη ἐνορθώσεται Κρίσιμος πίεσις
 $= P_k$, καὶ νί ἀντίστοιχος θερμοκρασία ἀτμοποιήσεως $T_k = 374^\circ\text{C}$

Κρίσιμος Θερμοκρασία. "Ητοι οὖν θερμόνιμεν τὸ ίδιο, μέχρι
τῆς κρίσιμης του θερμοκρασίας, ἐνῷ η πίεσις τοῦ λεβητοῦ ἰσοῦται
πρὸς τὴν κρίσιμην πίεσην τὸτε τοῦτο μεταβολλεται εἰς ατμὸν χωρίς
να προσδιωριστεί εἰς αὐτό καὶ ἄλλην ποδοπῆτα θερμότητος.

Εἴς την κρίσιμην καταστάσιν ($P=P_k$ καὶ $T_3=T_k$) είναι ὅλα ταῦτα
καὶ τῆς καταστάσεως είσι τὸ ίδιο καὶ τὸν ἀτμὸν τὰ Ύδια, καὶ ἐ-
πομένων δὲν δυναμένα να ἔχουν ποιεῖν τὸν ἀτμὸν ἀπό τὸ ίδιο.

Δέν εἶναι λοιπὸν καθηρισμένοι εἰς ποιαν ἀκρίβως θερμοκρα-
σία σταματᾷ ἡ ψύχρα καταστάσις καὶ αρχίζει η ατριώδης (ἀερώδης).

Παραδείγματα: "Ένας ἀτμολέβητης πρέπει νοι παραγγία ωρίαιως
3.000 kg ἀτμοῦ ξυροῦ κεκορεμένου πίεσεως $P=20$ ata. Ἀπό ί-
δωρ θερμοκρασίας 20°C . Σιγά τὴν θέρμανσιν τοῦ λεβητοῦ χρησ-
μένει πετρέλαιον θερμαντικῆς ίσχυος $\Theta=10.000 \text{ kcal/kg}$.

Ο βαθμὸς ἀποδόσεως τοῦ λεβητοῦ είναι $\eta=0.70$.

Να εὑρεθῇ η ωρίαια κατανάλωσις πετρελαίου εἰς τὸν λεβητό.

Λύσις: Ἐκ τοῦ πίνακος VII εὑρίσκομεν ὅτι η θερμοπερι-
εκτικότης τοῦ ξυροῦ κεκορεμένου ἀτμοῦ είναι $i=669 \text{ kcal/kg}$.
Ἄρα ἑτέρου η θερμοπεριεκτικότης τοῦ ύδατος τροφοδοτήσεως
θερμοκρασίας 20°C είναι $i=20 \text{ kcal/kg}$. Άρα διὰ τὴν πορ-
χυγήν 1 kg ἀτμοῦ ἀπαιτεῖται ποσὸν θερμοτητος.

$$Q_0 = i - i_1 = 669 - 20 = 649 \text{ kcal}$$

Άρα διὰ τὴν πορχυγήν ἑτμοῦ βάρους $G=3.000 \text{ kg}$ ἀπαιτεῖται
θερμότης $Q=G \cdot Q_0 = 3.000 \cdot 649 = 1.947.000 \text{ kcal}$.

ΠΙΝΑΞ ΖΗ

ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΞΗΡΟΥ ΚΕΚΟΡΕΒΗΜΕΝΟΥ ΉΦΕΡΩΤΗΜΟΥ

Πραγματική πίεσης είας στ. P	Επερμοκρά tS	Ειδικός δέσμος του ατμού είας M ₃ /kg U"	Θερμοπεριεκτικότης είας kcal/kg	Θέρμανση "Άτμος" i'	Θέρμανση "Άτμος" i"	Εσωτερική ενέργεια είας kcal/kg U'	Θέρμανση "Άτμος" U"	Ενέργεια είας kcal/kg S'	Θέρμανση "Άτμος" S"
0,05	32,5	287	33	610	33	576	0,113	2,003	
0,10	45,4	15,0	45	616	45	581	0,154	1,946	
0,20	59,7	7,80	60	622	60	586	0,198	1,889	
0,5	80,9	3,30	81	632	81	593	0,260	1,816	
0,8	93	2,13	93	637	93	597	0,293	1,778	
1	99,1	1,73	99	639	99	599	0,310	1,761	
2	119,6	0,903	120	647	120	605	0,364	1,706	
3	132,9	0,618	133	652	133	608	0,398	1,675	
4	142,9	0,472	144	659	144	611	0,423	1,652	
5	151,1	0,383	152	657	152	613	0,443	1,634	
6	158,1	0,322	159	659	159	614	0,460	1,620	
7	164,2	0,279	166	661	166	615	0,474	1,607	
8	169,6	0,245	171	662	171	616	0,487	1,596	
9	174,5	0,220	177	663	176	617	0,499	1,587	
10	179,0	0,199	181	664	181	618	0,509	1,578	
12	187,2	0,167	190	666	190	619	0,528	1,566	
14	194,1	0,144	197	667	197	620	0,544	1,549	
16	200,4	0,126	204	668	204	620	0,558	1,538	
18	206,2	0,113	210	668	210	621	0,571	1,527	
20	211,4	0,102	216	669	215	621	0,582	1,517	
25	222,9	0,082	228	669	228	621	0,607	1,496	
30	232,8	0,068	239	669	238	621	0,629	1,478	
40	249,2	0,051	257	667	256	619	0,664	1,447	
50	262,7	0,040	273	663	271	617	0,692	1,422	
60	274,3	0,033	286	660	284	613	0,716	1,399	
70	284,5	0,028	298	655	296	610	0,737	1,378	
80	293,6	0,024	309	651	306	606	0,756	1,359	
90	301,9	0,021	319	646	316	602	0,773	1,341	
100	309,5	0,018	329	641	325	598	0,784	1,325	
150	340,5	0,011	374	613	368	576	0,862	1,251	
200	364,2	0,006	426	573	416	544	0,940	1,172	
225	374,0	0,003	501	501	485	485	1,056	1,056	

Έπομενως τό πετρέλαιον πρέπει να προσδώση είστον λέβητα θερμότητα $Q = \frac{Q}{\eta} = \frac{1.947.000}{0.7} \approx 2.796.000$ καρά.

Έπειδη το πετρελαιού κατόμενον ἀποδίδει $\theta = 10.000$ καρά
ἔπειται ότι ἀπαιτεῖται ωριαίως πιστότης πετρελαίου:

$$G_i = \frac{Q_0}{\theta} = \frac{2.796.000}{10.000} = 279.6 \text{ καρά.}$$

Υχρός άτμος

Ο ξηρός κεκορεμένος υδραγμός είναι μία καταστασις πολὺ ασταθής. Έάν ψύξωμεν βλήγον αὐτὸν τότε μέρος αὐτοῦ μετατρέπεται εἰς υγρόν, τό δόποιον πιωρεῖται ως σύμικλη εἰς τόν άτμον. Ένα μήδια ξηρού κεκορεμένου άτμου και σταχυδιών εν είδι σύμικλης ονομάζεται ως ίδομεν υχρός άτμος.

Σαν το πετρελαίου περιέχει και ξηρού κεκορεμένου άτμου,
τότε θα περιεχῃ $I - X$ καρά δ ατος.

Έάν χωρίζομεν τὴν πιεσίν τοῦ άτμου και τὴν περιεκτικότηα αὐτοῦ εἰς ξηρού κεκορεμένου άτμον, δυνάμεθα να προσδιορίσωμεν οὐλα τὰ μερικά αὐτοῦ.

Οὐτώς οἱ εἰδικοὶ σῆκοι είναι:

$$U = U'' \cdot x + U' \cdot (I - x) \dots \dots \dots (71)$$

Έπειδή τὸ U' εἰς τὰς βούνθεις χρησιμοποιούμενας πιεσίεις είναι πολὺ μικρὸν ἐν σχέσει πρὸς τὸ U'' τότε δυνάμεθα να θέσωμεν:

$$U \approx U'' \cdot x \dots \dots \dots \dots \dots (71')$$

Όμιανα εύρισκομεν

Θερμοπεριεκτικότης υχροῦ άτμου: $i = i'' \cdot x + i' \cdot (I - x) \dots \dots \dots (72)$

Έωστερη ἐνέργεια " " : $u = u'' \cdot x + u' \cdot (I - x) \dots \dots \dots (73)$

Έντροπη " " " : $s = s'' \cdot x + s' \cdot (I - x) \dots \dots \dots (74)$

καὶ ἐδῶ ισχύει η σχέσις $Q = i_2 - i_1$, ενθα i_2 η θερμοπεριεκτική τοῦ υχροῦ άτμου καὶ i_1 τὸν δ ατος.

Η θερμοκρασία τοῦ υχροῦ άτμου ισοῦται πρὸς τὴν θερμοκρασίαν τοῦ ξηρού κεκορεμένου άτμου τὰς αὐτὰς πιέσεως.

Παράδειγμα: Υχρός άτμος πιέσεως 10 at. έχει περιεκτικότητα εἰς ξηρού κεκορεμένου άτμου $x = 0.8$.

Να προσδιορισθούν ο ειδικός ογκος, η θερμοπεριεκτικότης, η έωστερική ένέργεια και η έντροπη αυτού.

Δίδισ: Έκ του πίνακος **VII** εύρισκομεν:

θερμοκραβία υγρού άτμου $t = t_s = 179^\circ C$

$$\text{ειδικός ογκος } u \quad u = U'' - x = 0.199 \cdot 0.8 = 0.1392 \frac{\text{kg}}{\text{kg}}$$

$$\text{θερμοπεριεκτικότης } L = L'' + H_f(1-x) = 664 \cdot 0.8 + 181 \cdot 0.2 = 567.4 \frac{\text{kcal}}{\text{kg}}$$

$$\text{έωστερική ένέργεια } u = U''(1-x) = 618 \cdot 0.8 + 181 \cdot 0.2 = 530.6 \frac{\text{kg}}$$

$$\text{έντροπη } s = s'' + s_f(1-x) = 1.578 \cdot 0.8 + 0.509 \cdot 0.2 = 1.3642 \frac{\text{kcal}}{\text{kg}}$$

6) Υπέρθερμος άτμος

Εάν είσ τόν ξηρού κεκορεμένον άτμον προσδοσθωμεν και αλλη λιποσύνητα θερμότητα τότε η θερμοκραβία του θάρρησην γίνεται και ούτω θα έχωμεν ξηρόν ή υπέρθερμον άτμον.

Εάν t η θερμοκραβία του υπέρθερμου άτμου,

και t_s η κεκορεμένου ή ίδιων αερίου ηλεγίν τότε την $t_u = t - t_s$ καλούμενην υπέρθερμανων του άτμου.

Ο υπέρθερμος άτμος βοηπεριφέρεται περίπου ώστε άεριον. Ούτω δυνάμεθα δια τὸν υπέρθερμον άτμον για έφαρμοσθωμεν τούς γόμους, τούς στοιχίους εύρομεν δια τὰ άερια έχοντες δηλ' οφίν οτι δια τὸν άτμον έχομεν κατά προσέχχισιν:

$$\text{σταθερά } R = 47.0$$

ειδική θερμότης ίδιων ηλεγίν σταθεράν $C_p = 0.54 \text{ kcal/kg}$

$$\text{ογκον σταθερόν } C_v = 0.43 \text{ " }$$

Δια τὸν υπέρθερμον άτμον ισχύει ως εἰπομένη η σχέσις $P_u = RT$

$$\text{Άρα } u = \frac{RT}{P}$$

Η θερμοπεριεκτικότης τοῦ υπέρθερμου άτμου ίσουται με τὴν θερμοπεριεκτικότητα τῶν κεκορεμένων τῆς αὐτῆς θερμοκραβίας διὸ τὴ θερμότητη τῆς υπέρθερμάνσεως η τοι:

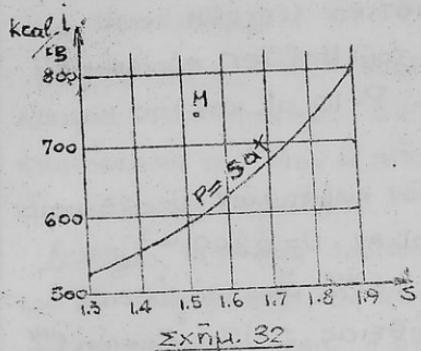
$$L = L'' + C_p \cdot t_u - \dots \dots \dots \dots \dots (76)$$

Έκ τῆς θερμότητος υπέρθερμάνσεως ένα μέρος τὸ $C_v \cdot t_u$ χρησιμεύει δια τὴν αὐξησίν τῆς έωστερικής ένέργειας τοῦ άτμου Άρα η έωστερική ένέργεια τοῦ υπέρθερμου άτμου εἶναι:

$$U = U'' + C_v \cdot t_u \dots \dots \dots \dots \dots \dots \dots \dots (77)$$

7) Διάγραμμα I-S

Εάν λάβωμεν όμοια καθέτους αέρονας και έπι μέν του δριζόντιου αέρονος λάβωμεν όμοια κλίμακα την έντροπίν και έπι τού κατακορύφου όμοια έτεραν κλίμακα την θερμοπεριεκτικότητα του άτμου, τότε έάν τού άτμου δυναρίζομεν τα μεχεθή i και S , ούτος παριστάται όμοια εμφείον του διάγραμματος. (Εκ 32).



Σχήμ. 32

Την πίεσην P διάμισα καρπούλην τότε δυνάμεθα έκ του διάγραμματος, έάν γνωρίζωμεν την έντροπίην να έρωμεν την θερμοπεριεκτικότητα i του άτμου την οποία συντοποιούν είσι την αυτήν πίεσην τούτην.

Έάν χαράξωμεν πολλάς τοιαύτας καρπούλας, έκαστη τιν δύοιων γαλλικής αντιστοιχή είσι μίαν πίεσιν τότε δεδομένης της έντροπίης ευρίσκομεν την θερμοπεριεκτικότητα του άτμου διαδύνποτε πίεσιν.

Είσι τό διάγραμμα τούτο δυνάμεθα έπισσην να χαράξωμεν και καρπούλας σ' όλα τα άλλα χαρακτηριστικά μεχεθή τῆς καταστάσεως π τοι:

Καρπούλας $V = \text{σταθ.}$, $t = \text{σταθ.}$, $x = \text{σταθ.}$.

Έπισσης χαράβωμεν και την καρπούλην των όριων με ταξίδι του ήχρού και του ηπιοθέρμου άτμου π τοι ή καρπούλη του ήχρού κεκορεσμένοι, από το $(x=1)$.

Τό ούτω καταβκευαζότερον διάγραμμα I-S είναι χρήσιμον πρό παντού διά την εύρεση των οικτηριστικών μετα-

θῶν τῆς καταστάσεως τῶν υπερθέρμων ἀτμῶν, τῶν διοίων
οὐ μηλογίσθησκε εἶναι δύσκολος διότι οὐτοὶ δὲν ἀκολουθεύειν
βῶς τοὺς τύπους τῶν ἀερίων.

Τὸ διάγραμμα ī-s ὁφείλεται εἰς τὸν Μολιέ (Mollier).

Παράδειγμα: Ἀτμὸς πλέων 10 at υπερθερμαίνεται
μέχρι θερμοκρασίας 350°.

Νὰ προβλοριθθοῦν τὰ χαρακτηριστικά μεγέθη του.

Λύσις: Ἐκ τοῦ διαγράμματος ī-s τοῦ Mollier εὑρίσκομεν
τὸ σημεῖον τομῆς τῆς καρπύλης $P=10$ at καὶ τῆς καρπού
λης $t=350^{\circ}\text{C}$.

Τὸ σημεῖον εὑρίσκεται μεταξύ τῶν καρπύλων $U=0.25$ καὶ
 $U=0.30$. Αἱαὶ παρεκβάσης εὑρίσκομεν $U=0.289 \frac{\text{m}^3}{\text{kg}}$.

Τὸ σημεῖον τούτο ἐπισης κείται 1.6 $\frac{\text{kg}}{\text{m}^3}$ ἡποτῆς εὐθείας
 $i=750 \frac{\text{kg}}{\text{kg}}$ καὶ 8 $\frac{\text{kg}}{\text{m}^3}$ δεξιά τῆς εὐθείας $s=1.70$. Ἐπειδὴ i_{kg}
τοῦ διαγράμματος αντιστοιχεῖ εἰς κατακόρυφον διεύθυνσιν πρὸς
 $3 \frac{\text{kg}}{\text{kg}}$ καὶ εἰς ὄριζοντιαν πρὸς 0.006 μονάδας ἐντροπής ἐπε-
ται διὰ τὸ θερμομεριεκτικότης τοῦ υπερθέρμου ἀτμοῦ εἶναι:

$$i = 750 + 1.6 \cdot 3 \approx 755 \frac{\text{kg}}{\text{kg}}$$

$$\text{καὶ τὸ } \text{ἐντροπή } s = 1.70 + 8 \cdot 0.006 = 1.748 \frac{\text{kg}}{\text{kg}}$$

Η εἴσωτερική ἐνέργεια εἶναι:

$$U = i - A_P u = 755 - \frac{100.000 \cdot 0.289}{427} = 687 \frac{\text{kg}}{\text{kg}}$$

8) Ἄλλαχαι καταστάσεως

a) Τενικά: καὶ εἰς τοὺς ἀτμούς θά μελετήσουμεν τὰς ἴδιας,
ἄλλαχαις καταστάσεως, τὰς δικοὶς ἐμελετήσουμεν καὶ διὰ τὰ
ἀερία. Καὶ εὖδιπέρος τῆς προσδιδομένης θερμότητος αὐξα-
νει τὴν εἴσωτερικήν ἐνέργειαν τοῦ ἀτμοῦ ἐνῷ τῷ ὄποιον πα-
ράγει μηχανικὸν ἔρχον.

Ἄστοι καλεσσούμεν U_1 , καὶ U_2 τὴν εἴσωτερικήν ἐνέργειαν $1 \frac{\text{kg}}{\text{atm}}$ ἀ-
μοῦ εἰς τὴν αρχήν καὶ τὸ πέρο i_{kg} , ἀλλαγῆς καταστάσεως, καὶ

τὸ ὄποιοιδομένον μηχανικὸν εἴτε άλλαχης καταστάσεως, καὶ
τὸτε προσδιδομένην εἰς τὸν ἀτμόν ἔρχον.

$$Q = U_2 - U_1 + A_1 \dots \text{θερμότης εἶναι:} \\ \dots (78)$$

Εἰς τά δύομενα πραγματεύομεθα πάντοτε μέ 1 kg άτμου.

a) Άλλη καταστάσεως όπιο οξυκόν σταθερών

Όπως και είστα τάσσεια (εστια 67) αύτω και έδω θέν παράγεται μηχανικόν έργον έπομενως ή προεδριδομένη θερμότης είναι:

$$Q = U_2 - U_1 \dots \dots \dots \quad (79)$$

Η άλλη καταστάσεως παρίσταται εἰς τό σάχραφμα I - σύνο καρπού λης $U = \text{σταθερός}$.

Παράδειγμα: Εἰς ένδοξειον περιέχονται 10m3 άτμου ξηρού κεκορεσμένου πλεύσεως 8at. Να σύρθουν το βάρος του άτμου, ή καταστασί του οπανή πλεύσης κατέληξε εἰς τας 6at και ί αποδίδομένη θερμότης.

Λύσις: Το βάρος του άτμου θα είναι $G = \frac{V}{U''} \cdot \text{Έκτου πίνακος VII}$ εύρισκομεν $U'' = 0,245 \frac{\text{m}^3}{\text{kg}}$ άρα $G = \frac{10}{0,245} = 40,8 \text{ kg}$.

Όταν πάτηται η πίεση σ' άτμος αποδίδει θερμότητα και κατέρχεται η θερμοκραβία του. Ούτω έν μέρος αυτοῦ υγροποιείται και έπομενως σ' άτμος γίνεται υγρός.

Ο είδικος οξυκός του άτμου είναι τό τέλος και είστιν άρχην τῆς άλληρης είναι ο ίδιος διότι αύτη λαμβάνει χώραν εις κλειστὸν δοχεῖον. Έάν U_2' ο είδικος οξυκός του υγρού άτμου των 6at τότε $U_2' = 0,245 \frac{\text{m}^3}{\text{kg}}$ Έάν δὲ x είναι η άτμοπεριεκτικότης του υγρού άτμου και U_2'' ο είδικος οξυκός του ξηρού κεκορεσμένου άτμου των 6at τότε $U_2'' = x \cdot U_2'$. Άλλα έκτου πίνακος εύρισκομεν $U_2'' = 0,322$

$$\text{Άρα, } x = \frac{U_2'}{U_2''} = \frac{0,245}{0,322} = 0,761.$$

Άρα η θερμοπεριεκτικότης L_2 του υγρού άτμου των 6at είναι $L_2 = L_2' \cdot x + L_2' (1-x) = 659 \cdot 0,761 + 159 \cdot 0,239 = 540 \text{ kcael/kg}$.

(αι τημαι L_2' και L_2' εύρισκεται έκ του πίνακος VII και αντιστοιχούν εις $P = 6at$).

Όμοιως με έβωτερική έγερχεια του υγρού άτμου είναι.

$$U_2 = U_2'' \cdot x + U_2' (1-x) = 614 \cdot 0,761 + 159 \cdot 0,239 = 505 \text{ kcael/kg}$$

Η αποδίδομένη ύμη του άτμου θερμότης είναι.

$$Q = U_2'' - U_2 \quad (U_2'' = \text{η είσωτη έγερχεια του ξηρού κεκορεσμένου 8at})$$

$$\text{ή } Q = 616 - 505 = 111 \text{ kcael/kg.}$$

Άρα η βυνολικώδης υπό του ατμού αποδίδομένη θερμοτική είναι:
 $Q_g = G \cdot Q = 40,8 \cdot 111 = 4530 \text{ kcael.}$

β) Άλλη καταστάσεως υπό πίεσιν σταθεράν

Έαν πρόκειται ατμός υπό σταθεράν πίεσιν να διασταλή πρέπει για προσδοσίωμεν εἰς αὐτὸν θερμότητα, τούναντίον δε έαν πρόκειται να βινταλή πρέπει να φαιρέωμεν από αὐτὸν θερμότητα. (Όπως και εἰς τα αέρια).

Έαν P η πίεσις και U , και U_2 οι είδικοι ογκοί του ατμού είστιν αρχιν και τότελος της άλλης καταστάσεως, τότε το ύπό του ατμού παραγόμενον μηχανικόν έργον είναι:

$$L = P (U_2 - U_1) \dots \dots \dots (80)$$

Έαν δέ ή και l_2 η θερμοπεριεκτικότης του ατμού είστιν αρχιν και τότελος της άλλης η προβδίδομένη είστιν ατμού θερμότηκε είναι:

$$Q = l_2 - l_1 \dots \dots \dots (81) \quad (\text{ίδε ξεισιωσιν 70 σελ. 102})$$

Η άλλη παρίσταται είστιο διάγραμμα l - s υπό καρπού, $P=616$.
Παράδειγμα: Υγρός ατμός πίεσεως $P=10$ at με άτμοπεριεκτικότητα $X=0,8$ πρόκειται να γίνεται περθερμανθή είς 350° .

Ο υπερθερμαντήρευκοινωνεί με τὸν λέβητα ἄρα η πίεσις του ατμού κατά την υπερθερμανσιν θα παραμείνῃ σταθερά.

Να εύρεται το ποσό της θερμότητος, το οποίον απαιτείται σια την υπερθερμανσιν ταύτην 1 kg ατμού.

Λύσις: Από το διάγραμμα l - s του Mollier εύρισκομεν: διατὸν ύγρον ατμού $l_1 = 567 \text{ kcael/kg}$ (Τοπὴ τῆς $P=10$ και τῆς $X=0,8$)

Σια την υπερθερμανσιν $l_2 = 755 \text{ " "$ ($" - P=10 \text{ " " } t=350$)

Άρα το ζητουμένον ποσό της θερμότητος είναι:

$$Q = l_2 - l_1 = 755 - 567 = 188 \text{ kcael/kg.}$$

γ) Αδιάθερμος άλλη καταστάσεως.

Έαν όποτονούται έντος κυλίνδρου ατμός χωρίς να παραλαμβάνῃ ή να αποδίδῃ θερμότητα τότε μεταβάλλεται μετα της

πιέσεως και ο σύγκος και η θερμοκρασία του, η έντροπη σήμας αυτού παραμένει σταθερά (ίδε οχητικόν κεφάλαιον εἰσταί αέρια σελ.75) Έπομένως η αδιάλθερμος άλλαγή καταστασών θα παρίσταται είτε το διαγράμμα L-s ήπο μεταβολής $S = \text{σταθ.}$

Το έργον το οποίον παράγει ο ατμός κατά την άποτονωσίν του ισούται πρός την μείωσην της θεωτερικής ένεργειας αυτού.

$$\text{Ήτοι } AL = U_1 - U_2 \quad \text{ή } L = \frac{U_1 - U_2}{A} \dots \dots \dots (82)$$

Το έργον τούτο κατά την αδιάλθερμον συμπίεσίν του άτμου είναι ορυκτικόν Ήτοι σημειεῖ νά το έκτελεσθεί σιδήρον ή γυμνό άτμος.

Παραδείγμα: Ατμός υπέρθερμος θερμοκρασίας 352° και πιέσεως 6 at άποτονούται μέχρι πιέσεως 0.2 at . Να όρισθαι η τελική κατάσταση του άτμου και το άποδοθέν ήπο αυτού έργον.

Λύσις: Η άρχική κατάσταση του άτμου διορίζεται είστο διάγραμμα L-s ως σημείον τομῆς της $P=6 \text{ at}$ και $t=325^\circ \text{C}$.

Τοτε αναγράφονται έκ του διαγράμματος τα άγιτητοικα μετέβημα.

$$U_1 = 0.465 \text{ m}^3/\text{kg}$$

$$L_1 = 745 \text{ kcael/kg}$$

$$S_1 = 1.786 \text{ kcael/kg}^\circ\text{C}$$

$$\text{Όποι } U_1 = l_1 - AP_1, U_1 = 745 - \frac{60.000 \cdot 0.465}{427} = 745 - 65.4 = 679.6 \text{ kcael/kg.}$$

Κατά την άποτονωσίν παραμένει η έντροπη σταθερά.

Η τελική έπομένως κατάσταση του άτμου διορίζεται ως τότιν μετίν τομῆς $S=1.786$ και της καρπύλης $P=0.2 \text{ at}$.

Έκ των σημείου αυτού εύρισκομεν:

$$U_2 = 8 \text{ m}^3/\text{kg}$$

$$L_2 = 539 \text{ kcael/kg}$$

$$\text{Όποι } U_2 = l_2 - AP_2, U_2 = 539 - \frac{2.000 \cdot 8}{427} = 501.5 \text{ kcael/kg.}$$

Ο άτμος γίνεται ήγρος με άτμοπιεριεκτικότητα $x=0.94$

Το άποδιδόμενον έργον είναι

$$L = \left(\frac{U_1 - U_2}{A} \right) = (679.6 - 501.5) \cdot 427 = 76.000 \text{ kg/m}^\circ\text{K}$$

δ) Ισοθερμοκραβιακή αλλαγή καταστάσεως

Έσν ατμίος απότονούται εντός δοχείου υπό θερμοκρασίαν σταθεράν τότε άπαιτείται πρὸς τοῦτο θερμότης, μέρος τῆς οποίας συντίνει τὴν ἐσωτερικήν ἐνέργειαν τοῦ ατμοῦ καὶ τὸ ημίλοιπον παράγει, μηκανικὸν ἔργον.

Έσν ι, καὶ Η₂ καὶ ἐσωτερική ἐνέργεια τοῦ ατμοῦ εἰς τὴν αρ-
χὴν καὶ τὸ τέλος τῆς ἀλλαγῆς καὶ L τὸ παραγόμενον μη-
κανικὸν ἔργον τότε τὸ ἀπαιτούμενον ποδὸν θερμότητος εἶναι:

$$Q = u_2 - u_1 + AL \quad (\text{ἔξισισις } 78)$$

Εἰς τὴν ισοθερμον ἀλλαγὴν ισχύει καὶ ἔξισισις 58 σελ. 74, ἡ
οποία ποσεῖ καὶ διὰ τὰ ἀερία ὥτοι διὰ 1 kg ατμοῦ ἔχομεν

$$Q = T \cdot (S_2 - S_1)$$

$$\text{ἄρα } T(S_2 - S_1) = u_2 - u_1 + AL$$

$$\text{ἄρα } AL = T(S_2 - S_1) - (u_2 - u_1) \dots \dots (83)$$

Η ισοθερμος ἀλλαγή παρίσταται εἰς τὸ διάγραμμα L-S
ὑπὸ τῆς καμπύλης t = σταθ.

Η καμπύλη αὕτη εἰς τὴν περιοχὴν τῶν υγρῶν ατμῶν συμπίπτει μὲν
μίαν ἀντίστοιχον Καμπύλην P=σταθ. ἐνώ εἰς τὴν περιοχὴν τῶν
κεκορεμένων αἱ καμπύλαι t=σταθ. καὶ p=σταθ. ἀκαλούθουν δι-
άφορον πορείαν.

Παράδειγμα: 1 kg ύγροῦ κεκορεμένου ατμοῦ πιεσεως $P_1 = 16at$
καὶ ατμοπεριεκτικότητας $x = 0.95$ απότονούται ισοθερμοκραβιακῶς
μέκρι μιᾶς πιεσεως $P_2 = 6at$. Νά δριεθῇ ἡ νέα καταστασίς τοῦ
ατμοῦ ἀπὸ καὶ τὸ ποδὸν τῆς θερμότητος τὸ ὅποιον ἔλαβεν οὗτος
καὶ τὸ μηκανικὸν ἔργον τὸ ὅποιον παρήκαν.

Λύσις: Εἰς τὴν πιεσίν $P_1 = 16at$ ἀντίστοιχεῖ μία θερμοκραβία $t = 200,4^{\circ}\text{C}$. Η αρκικὴ καταστασίς εὑρίσκεται εἰς τὸ διάγραμμα
L-S ἀπὸ επιμείον τομῆς τῆς $P = 16at$ καὶ $x = 0.95$. Ἐκ τοῦ επιμείου
τούτου εὑρίσκομεν διὰ τὴν αρκικήν καταστασίν τοῦ ὄγκου.

$$V_1 = 0.12 \frac{\text{m}^3}{\text{kg}}$$

$$L_1 = 645 \text{ kcael/kg}$$

$$s_1 = 1.489 \text{ kcal/kg}^{\circ}\text{C}$$

Όπου $U_1 = i_1 - AP_1 U_1 = 645 - \frac{160.000 \cdot 0.12}{427} = 600 \text{ kcal/kg}$
 ακολούθως προεκτείνοντες την $T = 200.4$ μέχρι s_2 έτσι ότι $P = 6$ εδρίβκομεν την κέαν καταβασίν του άτμου. Η καταβασίδ
 αυτή είναι είσιν την περιοχήν των υπερθέρμων, εύρισκομεν δέ
 εκτού διαγράμματος τα εξής στοιχεία:

$$U_2 = 0.36 \text{ u}^3/\text{kg}$$

$$i_2 = 681 \text{ kcal/kg}$$

$$s_2 = 1.669 \text{ kcal/kg}^{\circ}\text{C}$$

Όπου $U_2 = i_2 - AP_2 U_2 = 681 - \frac{60.000 \cdot 0.36}{427} = 630.5 \text{ kcal/kg}$.

Το παρόν την θερμότητος το διοίον έλαβε ο άτμος είναι

$$Q = T(s_2 - s_1) = (273 + 200.4)(1669 - 1.489) = 85.2 \text{ kcal}$$

και τό παραχθέν μηχανικόν έρδον είναι:

$$AL = 85.2 - (630.5 - 600) = 85.2 - 30.5 = 54.7 \text{ kcal}$$

$$\text{ή } L = 54.7 \cdot 427 = 23350 \text{ kgm.}$$

9. Εφαρμογαὶ τοῦ ἀτμοῦ

a) Ψυχείον.

Ἐνώ ο ἀτμολέβηης μεταβάλλει τὸ θέρμανσιν τοῦ ὕδατος εἰς ἀτμὸν, τὸ ψυχεῖον μεταβάλλει τὸν ἀτμὸν εἰς θέρμανσιν. Πρὸς τὸν εκοπὸν τοῦτον ἀ-
 φαιροῦμεν διὰ ψυχροῦ θερμότητα ἀπό τὸν τύπον υγρο-
 ποιησιν ἀτμὸν.

Ἐάν $i_1 = \eta$ θερμοπεριεκτικότης τοῦ ἀτμοῦ.

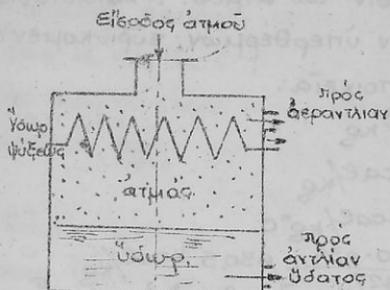
καὶ $i_2 = \bar{\eta}$ " " " " η θερμότητα τοῦ παραχθέντος τοτε νόμο τοῦ θερμότητας ψύξεως ἀφαιρουμένην ἀπό τὸν ἀτμὸν θερμότητα είναι ἀνά kg ἀτμοῦ:

$$Q = i_1 - i_2 \dots \quad (\text{εξισώσιγ } \eta)$$

Τὸ σχῆμα 33 παριστάει σχηματικῶς τὸ ψυχεῖον.

Ο ἀτμὸς εἰσερχόμενος εἰς τὸ ψυχεῖον ψύχεται ἀπό τὸ θέρμανσιν
 ψύξεως καὶ μεταβάλλεται εἰς θέρμανσιν. Τὸ θέρμανσιν τοῦτο ἀφαιρεῖται
 από θέραντλιαν. ΑἏς ἐτέρου αεραντλία ἀφαιρεῖ τὸν ἀτ-

μεθαριστικού αέρα, τὸν δηλοῖς παραβύρει. Μαζὶ του σ' αὐτῷ.
(σ' αὐτὸς οὗτος εἰσέρχεται εἰς τὴν ἐγκατάστασιν τοῦ ἀτμοῦ ἐν
μέρει μὲ τὸ ὕδωρ τροφοδοτήσεως καὶ ἐν μέρει αὐτὸς μὴ στεγα-
ναὶ μέρη τῆς ἐγκαταστάσεως).



Σχῆμ. 33.

ποίου γίνεται ἡ ὑγροποίησις καὶ εὑρίσκεται ἐκ τοῦ Ηνακος VII
Η πίεσις τοῦ αέρος P_1 εὑρίσκεται ἐκτῆς σχεσεως $P_1 = RT$
Ἐὰν χωρίζομεν τὸν εἰδικὸν ὄγκον U τοῦ αέρος (m^3/kg) τὸν
σποιὸν ἀπορροφᾶ ἡ ἀντλία.

Οὕτος εὑρίσκεται ὡς ἔξις: 'Ἐὰν ἡ ἀεραντλία εἰς μίαν
ώραν ἀναρροφᾷ Vm^3 μίγματος θα ἀναρροφᾶ καὶ Vm^3 αέρος
(διότι καὶ σ' αὐτὸς καὶ σ' ὑδρατμὸς καταλαμβάνει ὅλοκληρον
τὸν χῶρον τοῦ ψυχείου).' Εάν ἐπίσης εἰσέρεουν ὥριαιως εἰς τὸ
ψυχεῖον G kg ὁέρος τότε σ' εἰδικὸς ὄγκος τοῦ αέρος εἴναι:

$$U = \frac{V}{G} \quad \text{Τὴν τιμὴν αὐτῶν θέτομεν εἰς τὴν εξίσωσιν } P_1 U = RT \\ \text{καὶ λαμβάνομεν } P_1 = \frac{RT \cdot G}{V}$$

Παράδειγμα: Εἰς Ἐνα ψυχεῖον εἰσέρχεται ὥριαιως $G = 1000$ kg ατμοῦ πιεσεως $P_1 = 0.8$ at καὶ ἀτμοπεριεκτικότητος
 $x = 0.9$ καὶ $G = 20$ kg αέρος. Οἱ ἀτμοὶ μετατρέπεται εἰς ὕδωρ
Θερμοκρασίας $38^\circ C$. Η ἀεραντλία ἀναρροφᾶ ὥριαιως $100 m^3$
μίγματος ἀτμοῦ αέρος. Νὰ εὑρεθῇ ἡ θερμότης τὴν σποιῶν
ἀπορροφᾶ ὥριαιων τὸ ὕδωρ φύγεων καὶ ἡ πίεσις επιστατοῦ ψυχείου.

Λύσις: Δεκτοί θα ὅτι κατὰ τὴν εἰσόδου τοῦ ἀτμοῦ εἰς τὸ ψυ-
χεῖον μένει ἡ θερμοπεριεκτικότης τοῦ 61αθερά.

Η πίεσις ἐντὸς τοῦ ψυχείου εἶναι
ανηφύωντας πρὸς τὸν κομητὸν τοῦ
Dalton ἢντι μὲ τὸ θεροίσμα τῶν
μερικῶν πιέσεων τοῦ ἀτμοῦ καὶ
τοῦ ἀτμοσφαιρικοῦ αέρος.

(ίδε καὶ σελίδας 54, 96)

Η πίεσις τοῦ ἀτμοῦ P_1 εξαρτάται
ἐκ τῆς θερμοκρασίας, εἰς τὴν δ-

Η θερμοπεριεκτικότης 1 kg ἐκ τοῦ εἰσερχομένου ἀτμοῦ εἶναι:
 $L_1 = L''x + i'(1-x)$

ταῦτα τίματα L' καὶ L'' εὑρίσκομεν ἐκ τοῦ πίνακος VII διὰ μίενιν
 $P=0.8 \text{ at.}$ $L_1 = 637 \cdot 0.9 + 93 \cdot 0.1 = 583 \text{ kcal/kg.}$

Η θερμοπεριεκτικότης τοῦ ύδατος θερμοκρασίας $t_s = 33^\circ\text{C}$ εἶναι
 $i_2 \approx t_s = 33 \text{ kcal/kg.}$

Άρα τὸ ύδωρ ψύξεως ἀπορροφά ὥρισινθες θερμότητα ἵππη
 πρὸς $Q = G \cdot (i_1 - i_2) = 1000 (583 - 33) = 550.000 \text{ kcal.}$

Η μίενιν τοῦ ἀτμοῦ τοῦ ψυγείου εὑρίσκεται ἐκ τοῦ πίνακος VII
 καὶ εἶναι διὰ θερμοκρασίαν ύδατος 33° ἵππη πρὸς $P_1 = 0.05 \text{ at.}$

Ἄριττερου μὴ πίεσιν P_2 τοῦ ἀέρος εἶναι:

$$P_2 = \frac{RT \cdot G_1}{V} = \frac{29.3(273+33) \cdot 2}{100} = \frac{29.3 \cdot 306 \cdot 2}{100} = 0.0179 \text{ at.}$$

Άρα ἡ ὅλη πίεσιν εὐτὸς τοῦ ψυγείου εἶναι:

$$P = P_1 + P_2 = 0.05 + 0.0179 = 0.0679 \text{ at.}$$

β) Ἀτμομηχαναῖς

Εἰς τὰς ἀτμομηχανὰς σάτριος εἰσέρχεται ἐντὸς κυλίνδρου κλει-
 μένου ὑπὸ παλινόρομούντος ἔμβολου καὶ προσδίδει ἐπὶ τοῦ ἔμβολου
 τούτου μηχανικὸν ἔργον. Ήταν βασικά σιανομῆται (σένορτης) ρυθμί-
 εῖ τὴν εἰσαγωγὴν καὶ βέβαγωγὴν τοῦ ἀτμοῦ ἐκ τοῦ κυλίνδρου.

Ο τρόπος λειτουργίας τῆς μηχανῆς εἶναι ὁ σχετικός:

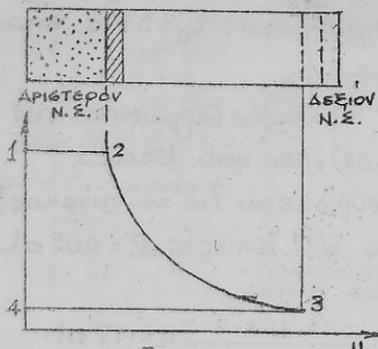
1) Εἰσροή. Τὸ ἔμβολον κινεῖται ἐκ τοῦ νεκροῦ θημείου πρὸς
 τὰ δεξιά. Ο κύλινδρος συγκοινωνεῖ διὰ τῆς ἀριστερᾶς του πλευ-
 ρᾶς μετά τοῦ λέβητος καὶ πληρούται ἀτμοῦ. Καὶ πορεία τοῦ ἀτμοῦ
 παρίσταται εἰς τὸ διάγραμμα Pv (Ex. 34). διὰ τῆς εὐθείας 1-2
 ($P = \text{σταθ.}$).

2) Αποτόνωσις. Καὶ συγκοινωνία τοῦ κυλίνδρου μετά τοῦ ἀτμολέ-
 βητος σιακοπτεται καὶ ὁ ἀτμός ἀποτονοῦται ἀγεν προσδόσεως
 ἢ ὄπωλειας θερμότητος. Καὶ πορεία τοῦ ἀτμοῦ παρίσταται εἰς τὸ
 διάγραμμα ὑπὸ τῆς καμπύλης 2-3.

3) Έκκροή. Όταν τὸ ἔμβολον φθάσῃ εἰς τὰ δεξιάν νεκ-
 ρῶν συμείου συγκοινωνεῖ ὁ ἐντὸς τοῦ κυλίνδρου ἀτμός μὲν

ἀτμόσφαιραν ἢ μὲ τὸ φυγεῖον.

Κατὰ τὴν πρὸς τὰ ἀριστερά κίνην τοῦ ἔμβολου ὁ ἀτμός ἐκκρέει. Η πορεία τοῦ ἀτμοῦ παρίσταται εἰς τὸ διάγραμμα ὡς τὴν εὐθείας 3-4 ($P=1$).



Σχῆμ. 34

Ἐκφεν τὸ διάγραμμα τοῦ Σχ.34 τὸ σποῖον λεγεται και θεωρητικόν διάγραμμα τῆς ἀτμομηχανῆς.

Ἄε θεωρήσωμεν ἀτμομηχανήν ἔργαζομένην κατὰ τὸν θεωρητικὸν αὐτὸν τρόπον (ἄνευ αἰωλειῶν) θεωρήσωμεν δέ 1 kg ἀτμοῦ.

Κατὰ τὴν ἴσοθλίθυον εἰσροήν παράγεται μηχανικὸν ἔργον ἵσον πρὸς $L_1 = P_2 u_2$.

Κατὰ τὴν ἀποτοκῶσιν παράγεται μηχανικὸν ἔργον $L_2 = \frac{u_2 - u_3}{A}$ (ΕΓΓ. 82).

Κατὰ τὴν ἴσοθλίθυον ἔξαγωγὴν καταναλίσκεται μηχανικὸν ἔργον ἵσον πρὸς $L_3 = P_2 u_3$.

Τὸ μηχανικὸν ἔργον τὸ σποῖον παράγεται συνολικῶς ὑπὸ 1 kg ἀτμοῦ εἰς μιαν παλινδρόμισην τοῦ ἔμβολου εἶναι.

$$L = L_1 + L_2 - L_3 = \frac{1}{A} (AP_2 u_2 + u_2 - u_3 - AP_3 V_3)$$

ἄλλα ως χρηστὸν $u_2 + AP_2 u_2 = l_2$ καὶ $u_3 + AP_3 u_3 = l_3$

$$\therefore L = \frac{1}{A} (l_2 - l_3) \quad \text{εἰς } \text{kgrm} = l_2 - l_3 \quad \text{εἰς } \text{Kcal} \dots \dots \dots (84)$$

Ἄρα εἰς μιαν ἄνευ αἰωλειῶν ἀτμομηχανήν ὑπὸ τοῦ ἀτμοῦ εἰς μηχανικὸν ἔργον μεταβαλλομένη θερρεύσης ἴσουται μὲ τὴν θερμοπεριεκτικότητα τοῦ εἰσαγομένου ἀτμοῦ μείον τὴν θερμοπεριεκτικό-

τὸν μεγίστην ἀπόδοσιν ἔχει ἡ ἀτμομηχανή ὅταν κατὰ τὴν εἰροήν καὶ ἔκκροήν τοῦ ἀτμοῦ οὐδεμία ἀπώλεια πιέσεως λαμβάνει χώραν, η ἀποτὸνωσις φθάνει μέχρι τὴν πίεσιν τῆς ἔξαγωγῆς καὶ τὸ ἔμβολον ἐκδιώκει ὅλον τὸν ἀτμόν.

Διὰ μιαν τοιαύτην μηχανήν

Σχῆμ. 34

θεωρήσωμεν τὸ διάγραμμα τοῦ Σχ.34 τὸ σποῖον λεγεται και θεωρητικόν διάγραμμα τῆς ἀτμομηχανῆς.

Άε θεωρήσωμεν ἀτμομηχανήν ἔργαζομένην κατὰ τὸν θεωρητι-

κὸν αὐτὸν τρόπον (ἄνευ αἰωλειῶν) θεωρήσωμεν δέ 1 kg ἀτμοῦ.

Κατὰ τὴν ἴσοθλίθυον εἰσροήν παράγεται μηχανικὸν ἔργον ἵσον

πρὸς $L_1 = P_2 u_2$.

Κατὰ τὴν ἀποτοκῶσιν παράγεται μηχανικὸν ἔργον $L_2 = \frac{u_2 - u_3}{A}$ (ΕΓΓ. 82).

Κατὰ τὴν ἴσοθλίθυον ἔξαγωγὴν καταναλίσκεται μηχανικὸν

ἔργον ἵσον πρὸς $L_3 = P_2 u_3$.

Τὸ μηχανικὸν ἔργον τὸ σποῖον παράγεται συνολικῶς ὑπὸ 1 kg

ἀτμοῦ εἰς μιαν παλινδρόμισην τοῦ ἔμβολου εἶναι.

$$L = L_1 + L_2 - L_3 = \frac{1}{A} (AP_2 u_2 + u_2 - u_3 - AP_3 V_3)$$

$$\text{ἄλλα ως χρηστὸν } u_2 + AP_2 u_2 = l_2 \text{ καὶ } u_3 + AP_3 u_3 = l_3$$

$$\therefore L = \frac{1}{A} (l_2 - l_3) \quad \text{εἰς } \text{kgrm} = l_2 - l_3 \quad \text{εἰς } \text{Kcal} \dots \dots \dots (84)$$

Άρα εἰς μιαν ἄνευ αἰωλειῶν ἀτμομηχανήν ὑπὸ τοῦ ἀτμοῦ εἰς μηχανικὸν ἔργον μεταβαλλομένη θερρεύσης ἴσουται μὲ τὴν θερμο-

περιεκτικότητα τοῦ εἰσαγομένου ἀτμοῦ μείον τὴν θερμοπεριεκτικό-

τητα τοῦ έξαγομένου.

Τιν διαφοράν μεταξύ της θερμοπεριεκτικότητος της αρχής καὶ τοῦ πέρατος την δυναμάζομεν θερμικήν πτώσιν τοῦ άτμου.

Ο θερμικός βαθμός ἀποδόσεως τῆς ἀτμομηχανῆς εἶναι:

$$\eta_{\theta} = \frac{AL}{Q} = \frac{AL}{L_2} = \frac{i_2 - i_3}{L_2} \dots \dots \quad (85)$$

Παράδειγμα: 1

Μία ατμομηχανή ἔρχασται ἄνευ ἀπωλειῶν. Ο εἰσερχόμενος άτμος εἶναι Σηρός κελορεμένος πίεσεως 6 at καὶ ὁ ἔξερχόμενος εἶναι πίεσεως 1 at. Νὰ εὑρεθῇ ὁ θερμικός βαθμός ἀποδόσεως τῆς μηχανῆς.

Εἰς τὸ διαχράμμα τοῦ Mollier εὐρίσκομεν τὸν τομὸν τῆς $P=6$ καὶ $x=1$. Ἐκ τοῦ σημείου τοῦτον εὐρίσκομεν

$$i_2 = 659 \text{ kcal/kg} \quad (\text{"ιδεῖνακα } \text{VI}) \quad \text{καὶ} \quad s_2 = 1,620 \text{ kcal/kg}^{\circ}\text{C}$$

Κατὰ τὸ τέλος τῆς ἀποτονώσεως ἔχομεν $s_3 = s_2$ (ἐπειδὴ ἡ ἀποτονώσις γίνεται ἀδιαθέρμως) καὶ πίεσιν $P_3 = 1 \text{ at}$. Εὐρίσκομεν ἐκ τοῦ διαχράμματος τὸ σημείον εἰς τὸ οποῖον $P=1 \text{ at}$ καὶ $s_3 = 1,620 \text{ kcal/kg}$

$$\text{Εἰς αὐτὸν ἀντιστοιχοῦν } i_3 = 587 \text{ kcal/kg}$$

$$U_3 = 1.56 \text{ m}^3/\text{kg}$$

$$X = 0.904$$

Τὸ παραχομένον "έργον" εἶναι:

$$L = \frac{i_2 - i_3}{A} = \frac{(659 - 587)}{1} = 72 = 30700 \text{ kg/m}$$

Καὶ ὁ θερμικός βαθμός τῆς ἀποδόσεως τῆς μηχανῆς εἶναι

$$\eta_{\theta} = \frac{i_2 - i_3}{L} = \frac{659 - 587}{30700} = 0.109 = 10.9\%$$

"Ητοι βλέπομεν ότι εἴς εὐτὸν τὸν ἄνευ ἀπωλειῶν ατμομηχανῆς καὶ μὲν ἔκκρον τοῦ άτμου εἴς την ἀτμόσφαιραν μόνον τὰ 11% τῆς θερμότητος τοῦ άτμου μεταβάλλονται εἴς μηχανικὸν "έργον".

Παράδειγμα 2:

Εἴς μιαν ἄνευ ἀπωλειῶν έργαζομένην ατμομηχανήν ἔχουσαν ψυχεῖον, ὃ εἰσρέων ἀτμός εἶναι υπερθερμός θερμοκρατιαὶ 350°C . καὶ πίεσεως 10 at. Η πίεσις ἔκκρον εἶναι 0.1 at. Νὰ εὑρεθῇ ὁ θερμικός βαθμός ἀποδόσεως αὗτης.

Λύσις: Η κατάστασις του εισπέοντος ατμού ευρίσκεται στό διάγραμμα Mollier ως ενμείον τομής της καρβούλης $t = 350^\circ\text{C}$. και $P = 10 \text{ at}$.

Έκ του ενμείου αυτού ευρίσκομεν: $l_2 = 755 \text{ kcal/kg}$

και $s_2 = 1.748 \text{ kcal/kg}^\circ\text{C}$.

Η κατάστασις του έκκριστον ατμού ευρίσκεται εἰς τὸ idior διάγραμμα ως ενμείον τομής $P = 0.1$ και $t = 1.748$

Έκ του ενμείου αυτού ευρίσκομεν: $l_2 = 553 \text{ kcaL/kg}$

και $u_2 = 1.33 \text{ m}^3/\text{kg}$.

Το παραχθέντων όμοιο 1 kg ατμού έργον είναι:

$$L = \frac{l_2 - l_3}{A} = 427(755 - 553) = 86,300 \text{ Kgm.}$$

και ο θερμικός βαθμός απόδοσεως είναι:

$$\eta_\theta = \frac{l_2 - l_3}{l_2} = \frac{755 - 553}{755} = 0.268 = 26.8\%$$

Ήτοι έδια χριθεων ο περθέρμηνος ατμούς και ψυχείου ο βαθμός απόδοσεως της άτμιομηχανής βελτιώνται σημαντικά.

Ο ειδικός όγκος του ατμού είστε τέλος της αποτονώσεως είναι $u_3 = 13.3 \text{ m}^3/\text{kg}$ έκω είστε το προηγούμενον παράδειγμα ότι μόνον 1.43 m^3/kg ήρα η μεταψυχείος άτμιομηχανή χρειάζεται ένα πολύ μεχανύτερον κύλινδρον παρά η μετέλευτης έκρηνης.

Πραγματικόν διάγραμμα άτμιομηχανής.

Εάν το πραγματικόν έργον τού σημείου παραγεται 1 kg ατμού είστε την άτμιομηχανή είναι $ALi = \text{Ενδεικυούμενοί έργον} \Delta \text{άτμιο} \text{ κύλινδρος, τότε } \eta_i = \frac{ALi}{l_2} = \text{Ενδεικυούμενος βαθμός απόδοσεως της μηχανής.}$

Το Li ευρίσκεται όντα σιαμέρειν το έργον, το σημείον ευρίσκομεν έκτου πραγματικού διαγράμματος του ατμού, το σημείον χαρκάνομεν διά του δυναμοδείκτου διά τού βάσεων του ατμού του αποτομεύον σι έγαν μόνον κύκλον.

Το ένδεικυούμενοί έργον είναι σημαντικούς μικρότερον τού θεωρητικού έργου AL , διότι το διάγραμμα της πορείας του ατμού είστε κατακεναθείσα μηχανά, το σημείον βίζει σ δυναμοδείκτης σιαμέρει τού θεωρητικού διαγράμματος, (το διάγραμμα-

τος, τό δημοσίο λαμβάνομεν ἀν η μηχανή ἔργαζεται ἀνευ ἀ-
πλωτιῶν) λόγῳ τῶν καίτωθι αἰτιῶν.

α) Τὸν κύλινδρον τῆς μηχανῆς κατασκευάζομεν μικρότερον α-
πό τὸν κύλινδρον τῆς ἀνευ ἀπλωτιῶν μηχανῆς, διὰ τοῦτο ἡ ἐκκροή
τοῦ ἀτμοῦ ἀρχίζει πρὶν η πίεσιν ἀποτονώσεως φθάσῃ τὴν πί-
εσιν, τῆς ἐκκροΐας (τὴν πίεσιν τῆς ἀτμοσφαιρας η τοῦ ψυχείου).

Μήτοι τὸ πραγματικόν διάγραμμα εἴναι δρακόντερον τοῦ θεωρητικοῦ.

β) Τὰ μυρά τοιχίωντα ψύκουν τὸν ἀτμὸν καὶ τὸν ἐλαττώνουν
τὸν εἰδικὸν ὄγκον· καὶ διὰ τοῦτο τὸ πραγματικὸν διάγραμμα
εἶναι ἐντὸς τοῦ θεωρητικοῦ.

γ) Ὁ ἐκκρέων ἀτμὸς ἔχει πίεσιν ἐπιτροπῆς ἀνωτέραν τῆς
πίεσεως τοῦ ψυχείου η τῆς ἀτμοσφαιρας.

δ) Ὁ κύλινδρος ἔχει ἔνα μικρὸν ἐπιζύμιον χῶρον, ὃν τὸ
ἐμβολὸν εὐρίσκεται εἰς

τὸ ἀριστερὸν γεκρόν
σημεῖον ὑπάρχει κενὸς
χῶρος μεταξὺ κύλινδ-
ρου καὶ ἐμβόλου.

Κατὰ τὴν ἐκκροήν τοῦ
ἀτμοῦ καὶ πρὶν τὸ ἐμ-
βολὸν φθάνει εἰς τὸ
ἀριστερὸν γεκρόν σι-

μεῖον διακόπτεται ἡ ἐκκροή καὶ ὁ ἐναντομένων ἀτμὸς αυματίζε-
ται καὶ φθάνει τὴν πίεσιν τοῦ εἰσρέοντος ὅταν τὸ ἐμβολὸν φθά-
νει τὸ γεκρόν σημεῖον. Διότι ὁ ἐκκρέων ἀτμὸς ἀποκτᾷ πιεσό-
μενος ὑπότοῦ ἐμβόλου κυνηγτικὴν ἐνέργειαν, τὴν δημοίαν κατα-
στρέφονταν διακόπτοντες τὴν ἐκκροήν πρότοῦ γεκροῦ σημείου.

Τὸ Σχ. 35 δεικνύει^{τὸ} θεωρητικὸν διάγραμμα 1,2,3,4,1 μιαν μη-
χανῆς ἄγει ἀπλωτιῶν ὅταν ἡ ἀποτονώσις φθάσῃ μέχρι τῆς
πίεσεως, τῆς ἐκκροΐας, καὶ τὸ πραγματικὸν διάγραμμα 1,2,3,4,1
τῆς ἴδιας μηχανῆς μὲν μικρότερον κύλινδρον.

Βλέπομεν ότι το έμβασον του 1,2,3,4,1' είναι μικρότερον του έμβασού του 1,2,3,4,1. Άρα $A_1 < A_2$

καὶ ξηραμένως $\eta_1 < \eta_2$

Η διαγραμμισμένη έπιφάνεια σίδευ τας ζητησίας έντος του κυλινδρου της μηχανής.

8) Σωληνώσεις καὶ ειραγγαλίσμοι

Εάν ρεῃ έντος σωληνώσεως ἐν σταθερόν ποσὸν ἀτμοῦ ἀνά μονάδα χρόνου, τότε εἰστὸν ἀτμὸν, ὃ δησπότος πληρῶς διαρκεῖ τὴν σωληνώσιν προσδιδεται ἐνέργεια μηδὲ τοῦ εἰσερχομένου ἀτμοῦ καὶ ἀφαιρεῖται ἐνέργεια μηδὲ τοῦ ἐξερχομένου.

Ο εἰσερχόμενος ἀτμὸς αὐξάνει τὴν ἐνέργειαν τοῦ ἀτμοῦ τῆς σωληνώσεως διὰ τὴν ιδίαν του ἐνέργειας καὶ διὰ του εργου, τοῦ οποίου παράγει διὰ να εἰσέλθῃ εἰς τὴν σωληνώσιν. Η ιδία ἐνέργεια τοῦ ἀτμοῦ ἀποτελεῖται ἀπό τὴν ἔωστερικήν του ἐνέργειαν U_1 (ἀνά 1kg) καὶ ἀπό τὴν κινητικήν του ἐνέργειαν $\frac{C^2}{2g}$ ἢθος C_1 , = η ταχύτης του εἰσερέουτος ἀτμοῦ.

Εάν U_1 ο εἰδικὸς ὅγκος τοῦ εἰσερέοντος ἀτμοῦ καὶ P_1 η πίεσις του, τότε διὰ να εἰσέλθῃ ο ὅγκος U_1 έντος τῆς σωληνώσεως πρέπει γάρ μετατοπίσῃ ἵνα τοιού ὅγκου ἀτμοῦ ἀνθεσταμένου μὲν πίεσιν P_1 , άρα θαί ἐκτελέσῃ "έργον" $L_1 = P_1 U_1$.

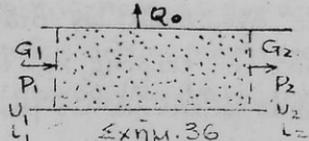
Μητοι ή αὐξησίς τῆς ἐνέργειας λόγω τοῦ εἰσερχομένου ἀτμοῦ είναι: $W_1 = U_1 + \frac{AC^2}{2g} + AP_1 U_1 = L_1 + \frac{AC^2}{2g}$ kcal (86)

Όμοιως καὶ η μείωσις τῆς ἐνέργειας λόγω τοῦ ἐξερχομένου ἀτμοῦ είναι: $W_2 = U_2 + \frac{AC^2}{2g} + AP_2 U_2 = L_2 + \frac{AC^2}{2g}$ (87)

ὅπου L_1 καὶ L_2 η θερμοπεριεκτήστηση τοῦ εἰσερχομένου καὶ εξερχομένου ἀτμοῦ.

Κατὰ τὴν ροήν του μέσω τῆς σωληνώσεως το 1 kg τοῦ ἀτμοῦ χάνει ποσὸν θερμότητος Q_0 (Σχ.36)

Άρα λόγω τῆς ἀρχῆς τῆς διατηρί-
σεως τῆς ἐνέργειας έχομεν:



$$W_1 = W_2 + Q_0$$

$$\text{η } i_1 + \frac{AC_1^2}{2g} = i_2 + \frac{AC_2^2}{2g} + Q_0 \dots \dots \dots (88)$$

Η ταχύτης ροής του άτμου είναι τας αωληνώσεις είναι συνίθιας τόσον μικρά ώστε δυνάμεις να ακελλήσουν την διαφορά της κυριτικής ενέργειας όποτε έχουμε

$$i_1 = i_2 + Q_0 \dots \dots \dots (89)$$

Επίσης έαν Q_0 είναι πολύ μικρός ψηλά βρέθηκε προς i_1 και i_2 το τελευταίο μετρητή θέσωμεν κατά προσέγγισην

$$i_1 \approx i_2 \dots \dots \dots (90)$$

Ήτοι είναι τας αωληνώσεις όπου ούδεν ποδός θερμότητος αφαιρείται σια των τοιχωμάτων σια τας συνίθεις ταχύτητας του άτμου και θερμοπεριεκτικότης του εξερχομένου άτμου ισούται με την θερμοπεριεκτικότητα του εισερχομένου.

Η πρότασις αυτή ισχύει επίσης όταν ο άτμος σια ηλιας βαλβίδος ή ένος στενώματος ή αποτόμου αλλαγής πορείας της αωληνώσεως στραγγαλίζεται και υφίσταται πτώση πίεσης, διότι τηλίκι της πτώσης της πίεσης δεν λαμβάνει χώραν ανταλλαγής ούτε έρχου ούτε θερμότητος με το περιβάλλον της αωληνώσεως.

Σια του στραγγαλισμού δεν άλλασσει λοιπόν η θερμοπεριεκτικότης του άτμου.

Κατά την λειτουργίαν όμως των άτμομηχανών στραγγαλίσμος είναι έπιβλαστής, διότι ο άτμος ο οποίος θίεστη στραγγαλίσμον αποδίδει μικρότερον έργον θαράρει έαν δεν υφίστατο τοιούτον. Διότι ως ίδομεν το έργον ισούται με την θερμι-

κήν πτώσιν μεταξύ του εισερχομένου και εξερχομένου άτμου είσαι την άτμομηχανήν, άλλα καθώς βλέπομε είσαι το σύστημα Mollier η θερμική πτώση δια την αυτήν θερμοπεριεκτικότητα εισερχομένου



Σχήμα 37

Στραγγαλισμός του άτμου
μέσω βαλβίδος

νου ἀτμοῦ καὶ διὰ τὴν αὐτὴν πίεσιν ἔξαγωγής εἶναι τόπον μη-
κρότερα ὅσον οὐ πίεσιν εἰσαγωγῆς εἶναι μικρότερα, ἐπομένως
οὐ στραγγαλισθεῖσας ἀτμὸς ἡ οὐ στραγγαλισθεῖσας ἀτμὸς ἡ οὐ στραγγαλισθεῖσας
ταχινότεραν φερμικήν πτώσιν εἰς τὴν ἀτμοφυκάνην καὶ ἐ-
πομένως ἀποδίδει μικρότερον ἔργον.

Η ἑτεροή τοῦ ἀτμοῦ κατὰ τὸν στραγγαλισμὸν εὑνάνει.

Παραδείγματα: Υπέρθερμος ἀτμὸς πίεσεως $P_1 = 8 \text{ at}$ καὶ
θερμοκρασίας 300°C . στραγγαλίζεται μέχρι πίεσεως $P_2 = 6 \text{ at}$.

Οἱ τιμὲς καὶ τοῦ ἀτμοφυκάνην μὲν πίεσιν ἔξαγωγῆς $P_2 = 0.9 \text{ at}$.

Ναὶ εὔρεται τὸ ἔργον, τὸ δικόν ἀποδίδει οὗτος καὶ τὸ ἔργον
τοῦ δικοῦ οὗτος ἀποδίδει οὗτος καὶ τὸ ἔργον.

Λύσις: Ταχινότεραν φερμικήν πτώσιν εἰς τὸ διάγραμμα Mollier ως ενμείον
τομῆς τῆς $P=8 \text{ at}$ καὶ $t=300^\circ\text{C}$. ἕξ αὐτοῦ λαμβάνομεν:

$$\left. \begin{array}{l} i_1 = 731 \text{ Kcal/kg} \\ S_1 = 1.785 \text{ Kcal/kg}^\circ\text{C} \end{array} \right\} \text{Διάτον χωρὶς στραγγαλισμόν.}$$

Η καταστασία τοῦ στραγγαλισθείσου ἀτμοῦ ὠρίζεται εἰς τὸ διάγραμμα τομῆς τῆς $P=6 \text{ at}$ καὶ $i_2 = 731$. ἕξ αὐτοῦ λαμβάνομεν:

$$\left. \begin{array}{l} i_2 = i_1 = 731 \text{ Kcal/kg} \\ S'_2 = 1.761 \text{ Kcal/kg}^\circ\text{C} \end{array} \right\} \text{Διάτον μὲν στραγγαλισμένον.}$$

Η τελικὴ καταστασία τοῦ ἔκτης ἀτμοφυκάνης ἔξερχομένου
ἀτμοῦ ὠρίζεται εἰς ενμείον τομῆς τῆς $P=0.9 \text{ at}$ τῆς $S=1.731$
διάτον μὲν στραγγαλισθείσου καὶ τῆς $P=0.9 \text{ at}$ καὶ $S'_2 = 1.761$
διάτον στραγγαλισθείσου.

Όποτε λαμβάνομεν διάτον ἔξερχομενού ἀτμού,

$$L_2 = 547 \text{ Kcal/kg} \quad \text{διάτον μὲν στραγγαλισθείσου}$$

$$V_2 = 558 \text{ Kcal/kg} \quad \text{“ στραγγαλισθείσου}$$

Χρά τοῦ ἔργου τοῦ παραρρόμενού στὸ δικὸν ἀτμοῦ εἶναι:

$$L = (i_1 - i_2) 427 = (731 - 547) 427 = 78.400 \text{ Kgm/kg}$$

διάτον μὲν στραγγαλισθείσου.

$$\text{καὶ } L = (i_1 - i_2) 427 = (731 - 558) 427 = 73.500 \text{ Kgm/kg} \quad \text{διάτον στραγγαλισθείσου.}$$

Παρατηρούμεν \exists τοῦ διαχράντιας ὅτι ὁ ἄτμος εἰς τὸν στραγγαλίσμον μετέποιεθη περισσότερον προς τὴν περιστήν τῶν περθέρμων. Όμοιας παρατηρούμεν \exists τι εἴς τὰς χαμηλέρας πλέσεις ὁ ἔναρξος κεκορεμένος ἄτμος γίνεται ὑπέρθερμος, εἴς δὲ τὰς χαμηλὰς πλέσεις πολλιάκις ὁ ἔναρξος κεκορεμένος ἄτμος στραγγαλιζόμενος γίνεται ὑγρός.

Pοὶ τοῦ ἄτμου

δ) Ποὶ δι' ἀκροφυσίων

I) Taxútinq kai' Ekkréousa Tisotiq

Ἐάν ἔται δοχείον ἄτμου συγκοινωνεῖ μέσω ἕνος σωλήνης κατατήλου σχήματος τοῦ ἀκροφυσίου με ἔνα κώρον, εἴς τὸν ὅποιον ἡ πλέσις εἶναι μικροτέρα η εἴς τὸ δοχείον τοῦ ἄτμου, τότε ὁ ἄτμος ρέει μέσω τοῦ ἀκροφυσίου εἰς τὸν κώρον τῆς χαμηλότερας πλέσεως.

Κατὰ τὴν ροήν αὐτῆς δέν προσδίδεται οὔτε ἀραιρεῖται θερμότης ἀπό τὸν ἄτμον δ άν ἀμελήσωμεν δέ καὶ τὴν τριβήν, τότε η ἐντροπή τοῦ ἄτμου κατὰ τὴν ροήν του παραμένει σταθερά (ροή ἀδιάθερμος) η τοι κοτά τὴν ἔξοδον εἴνου η αὐτῇ μετίν εἴσοδον.

Ἐάν C_1 καὶ C_2 εἶναι ὀντιστοίχιας η ταχύτης τοῦ εἰσόδου εἰς τὸ ἀκροφύσιον καὶ τοῦ ἐκκρέουτος εξ οὗτοῦ ἄτμου καὶ i , καὶ i' η θερμοπεριεκτικότης αὐτοῦ, τότε $\omega \approx \gamma \delta \mu$ μεν εἰς τὴν σελίδα (91) εξισωθεί (89)

$$l_1 + \frac{C_1^2}{2g} = l_2' + \frac{AC_2^2}{2g} + R_0 \text{ kai' } \epsilon \pi e i d \eta \quad R_0 = 0 \quad \text{ἐπειταὶ } \exists \tau i$$

$$l_1' + \frac{AC_2^2}{2g} = l_2 + \frac{AC_2'^2}{2g}$$

Ἐπειδὴ δέ η ταχύτης εἰσόδου C_1 εἶναι λιαν μικρά ἔγαντι τὴν C_2' δύναται να παραληφθῇ σ όδος $\frac{AC_2^2}{2g}$ ὅποιες θὰ ἔχουμεν $\therefore l_1' = l_2 + \frac{AC_2'^2}{2g} \quad \frac{AC_2'^2}{2g} = l_1 - l_2 \dots \dots \dots (91)$

$$\text{ii} \quad C_2' = \sqrt{\frac{2g}{A}} (l_1 - l_2) = 91,5 \sqrt{l_1 - l_2} \dots \dots \dots (92)$$

Εάν όμως γίνεται μετα τριβών τότε ο θερμοπεριεκτικός του ατμού είναι έξοδος έκτου άκρου σιγίου Θα είναι l_2' με διαλυτέρα την l_2' ή δε ταχύτης του ατμού κατά την έξοδο θ Είναι C_2 μικρότερα την C_2' .

Αποδεικνύεται σέ στι γίνεται πάλιν η εκείσια:

$$C_2 = \sqrt{\frac{2g}{A}} (l_1 - l_2) = 91,5 \sqrt{l_1 - l_2} \dots \dots \dots (92a)$$

$$\text{τό λογότης } AZ = \frac{C_2'^2}{2g} - \frac{C_2^2}{2g} = \frac{l_2 - l_2'}{A} \dots \dots \dots (93)$$

Καλείται κινητική άπωλεια του ατμού λόγω των τριβών Άρτι τού υπολογισμού εὑρίσκομεν ταχύτερου την ταχύτητα έξοδου C_2 έκ του διαγράφματος $L-S$ του Mollier.

Λαμβάνομεν δι' ένος διαβήτου έπι του διαγράφματος το διάστημα $l_1 - l_2$ κατόπιν τοποθετούμεν το έν δικέλος του διαβήτου εις την αρχήν της κλίμακος της ταχύτητος C όποτε το άλλα δικέλος του διαβήτου θα διαπίεση με έναν δεριθρόν της κλίμακος ο ίδιος θέσσαται με την ταχύτητα C_2

Εάν F_2 είναι m^2 η διατομή της εξερχομένης έκ του άκρου σιγίου ποβότητος του ατμού τότε ο σύγκος του ατμού ο εξερχόμενος είναι έκαστον δευτερόλεπτον είναι:

$$V_2 = F_2 \cdot C_2 \text{ m/sec} \dots \dots \dots (94)$$

Και ου V_2 ο είδικός σύγκος του εξερχομένου ατμού τότε το βάρος του εξερχομένου ατμού άνα δευτερόλεπτον είναι:

$$G = \frac{V_2}{U_2} = \frac{F_2 C_2}{U_2} \text{ kg/sec} \dots \dots \dots (95)$$

Πλαϊδείγμα

Από ένα δοχείο παρέχον ατμόν ξηρού κεκορεμένον πιεσεως 16 at. εξερχεται ουτος σια των άκρου σιγίου είναι την έλευθερον άέρα πιέσεως $P_2 = 1$ at. Η διατομή είναι την έξοδο του άκρου σιγίου είναι $F_2 = 10 \text{ cm}^2$.

Να ενρεθῇ ο ταχύτης έκκροις και ν άραι δευτερόλεπτον εκκρέουσα ποβότης του ατμού.

Λύσις: Σία το διάγραμμα του Mollier λαμβάνομεν την κατάσταση του εισερχομένου είσι το άκρο φυσιού άτμου ώς εημείον το μήκος $x=1$ και $P=16$ εξ αυτού λαμβάνομεν:

$$L_1 = 669 \text{ kcal/kg} \quad S_1 = 1.518 \text{ kcal/kg}$$

Έστω θεωρίων ότι η ροή γίνεται άδιάθερμης και ότι οι τριβής τότε η κατάσταση του έκκρεούτος άτμου ορίζεται είσι το εημείον τομής $S_1 = 1.518$ και $P = 1 \text{ at}$.

Έκ του εημείου αυτού λαμβάνομεν:

$$L_2 = 550 \text{ kcal/kg} \quad U_2 = 1.44 \text{ m}^3/\text{kg}$$

η ταχύτης έκκρονη είναι:

$$C_2 = \frac{\sqrt{2g}}{A} (i_1 - i_2) = \sqrt{2 \cdot 9.81427 (669 - 550)} = 1000 \text{ m/sec.}$$

και το βάρος του έκκρεούτος άτμου άνα δευτερόλεπτου

$$\text{είναι: } G = \frac{F_2 C_2}{U_2} = \frac{0.0010 \cdot 1000}{1.44} = 0.694 \text{ kg/sec.}$$

2) Μορφή των άκροφυσιών

Κατά την ροή του άτμου σια το άκροφυσίου έλαττούται βαθμιαίως ή πιεσίγ του. Έστω είσι την θέσιν του άκροφυσίου η διατομή αυτού είναι F , η ταχύτης του άτμου C και ο ειδικός του οχκος U τότε το βάρος του άτμου το διερχόμενον σια την τομή αυτής άνα δευτερόλεπτον είναι

$$G = \frac{F \cdot C}{U}$$

Επειδή η φλέβα του άτμου είναι βυρεκής σημεται ση σια κάθε τομής του άκροφυσίου διέρχεται άνα δευτερόλεπτον το αυτό βάρος του άτμου, ητοι έστω F_2 και C_2 η διατομή και η ταχύτης του άτμου είσι την έξοδον τότε:

$$\frac{F \cdot C}{U} = \frac{F_2 C_2}{U_2} \quad \text{η} \quad \frac{F}{F_2} = \frac{U}{U_2} \cdot \frac{C_2}{C} \dots \dots \dots (96)$$

Έστω δεχθώμεν, ότι η ροή του άτμου είσι το άκροφυσίου γίνεται άδιάθερμης και ότι οι τριβῶν, τότε δυνάμεις γνωρίζονται την άρχικην κατάστασην του άτμου να μελετήσωμεν την ροή αυτού είσι το διάγραμμα 1-5 φέροντες είσι τους μήκους κατακόρυφον $S = \text{σταθερ. αρχομένη}$ εκ της άρχικης

καταβάθμισης εύρισκομεν σι' έκαστην τιμήν της πλέοντος μεταξύ
της P_1 και P_2 την αντίστοιχην τιμήν του ειδικού όγκου U , την
θερμοπεριεκτικότηταν C και έκ της σχέσεως $C = \sqrt{\frac{U}{F_2}}$ (l-i).
την ταχύτητα της ροής C έκ δε της σχέσεως (96) ^A εύρισκο-
μεν και την αντίστοιχην διατομήν F του ακροφυσίου είστην
οποιαν έπικρατεί ή πιέσει P .

Παράδειγμα: Άσια τιμος ακροφυσίου του οποίου η διατο-
μή έξοδου έχει έμβασδόν $F_2 = 10 \text{ cm}^2$ διέρχεται άτμος ξη-
ρός κεκκορεομένος άρχικης πλέοντος $P_1 = 6 \text{ at}$. Ο άτμος έκ-
κρέει είσι την άτμοσφαιραν ($P_2 = 1 \text{ at}$). Να ευρεθή η δια-
τομή του ακροφυσίου είσι τας θέσεις ένθα έπικρατεί πιε-
ση 5, 4, 3, 2, at, η ταχύτητα έξοδου C_2 και το βάρος
του άτμου, το οποίον έκκρεει άνα δευτερόλεπτον.

Λύσις: Έπειδή η ροή γίνεται άδιαθέρμιση και άνευ τρι-
βών είναι ότι η έντροπή μένει σταθερά $s = s_1$, δι' όλας τας
θέσεις του ακροφυσίου, η εκ του διαγράμματος εύρισκομεν
ότι $s = s_1$, δι' έκαστην πλέοντος αντίστοιχην τιμήν του $U_{\text{με}}$
έκ της σχέσεως $C = \sqrt{\frac{U}{F_2}}$ (l-i) εύρισκομεν την ταχύτητα
και έκ της σχέσεως $\frac{F}{F_2} = \frac{U}{U_2} \cdot \frac{C}{C_2}$ εύρισκομεν την
διατομήν. Οι παλαιότεροι των κατωτέρω πίνακα

$P = 5$	4	3	2	1	at
$U = 0,38$	0.46	0.59	0.84	1.56	m^3/kg
$I = 651$	645	629	613	587	$Kcal/kg$
$C = 260$	390	500	620	780	m/sec
$\frac{F}{F_2} = 0.73$	0.59	0.59	0.68	1.00	
$F = 7.3$	5.9	5.9	6.8	10.0	cm^2

Το βάρος του έκκρεοντος άτμου άνα δευτερόλεπτον είναι:

$$G = \frac{F_2 C_2}{U_2} = \frac{0.0010 \cdot 780}{1.56} = 0.50 \text{ kg/sec}$$

Έκ του πίνακος βλέπομεν ότι η στενοτέρα διατομή του ακρο-
φυσίου είναι μικρότερα από την διατομήν είσι την έξοδον αύλου.
Η πλέοντος είσι την στενοτέραν διατομήν λέγεται κριτική πλέοντος.

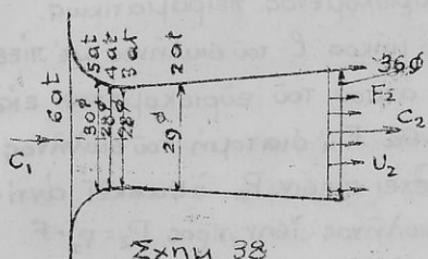
Η κριτική πίεσης έξαρταται έκπτωση αρχικής πίεσεως εάν δέ P_0 ή κριτική πίεση και P_1 ή αρχική πίεση τότε έκπτωσης παριστώνται σύμφωνα με $P_0 = 0,46 P_1$ έως $0,58 P_1$.

Αι μικρότερα τιμοί ρευμάτων σε υπέρθερμους άτμους και αι μεγαλύτερα διαί συρράκους κεκορεσμένουν.

Π.χ. είσι το παράδειγμα μας θα πρέπει να είναι:

$$P_0 \approx 0,58 \cdot P_1 = 0,58 \cdot 6 \approx 3.5 \text{ atm.}$$

Όσοι αφορά την μορφή του ακροφύσιου ρευμάτου οι κάτωθι κανόνες.



Σχήμα 38

1) Έάν η τελική πίεσης άτμου (είσι την έξοδο του ακροφύσιου) είναι μεγαλύτερη της κριτικής πίεσεως τότε η διατομή είσι την έξοδο του ακροφύσιου είναι η βετερινότερα διατομή. "Ηιοι το ακροφύσιον στενούνται σιαρκώντας προς την έξοδό του.

2) Έάν η τελική πίεσης είναι μικρότερά της κριτικής τότε το ακροφύσιον έχει την μορφή του σχήματος 38.

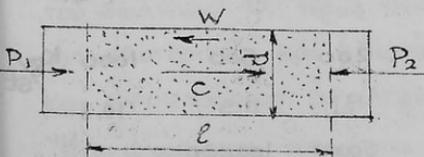
Η βετερινότερα διατομή αντιστοιχεί είσι την κριτική πίεσην.

Άπο την βετερινότερα διατομήν μέχρι την έξοδο του ακροφύσιου σύρυγεται σιαρκώντας σχηματίζοντας κύρον με γωνίαν περίπου $6-10^\circ$.

ε) Πώς το άτμου είστας συληνώσεις

1) Διπλάσια πίεση

Έάν άτμος ρηγεί μια συληνώση τότε δημιουργείται μια αντίσταση σε την τριβής αυτοῦ είσι τα τοιχώματα της συληνώσεως. Η αντίσταση αυτή W



Σχήμα 39

προκαλεί πτώση της πίεσεως του άτμου ώστε σύτος εισερχόμενος με πίεσην P_1 έξερχεται έκ της συληνώσεως με πίεσην $P_2 < P_1$.

Έκ των πειραμάτων σύρεθη ότι η αντίστασις έκτριβής είναι αναλογος της έπιφανειας. Ο της συλληψεως, με την οποίαν έρχεται είσι έπαφην σ' άτμος, του ειδικού βάρους γ του άτμου και του τετραγώνου της ταχύτητος C της ροής του άτμου.

Έαν οι είναι η έωστερη περιμετρος του σωλήνος και l το μήκος αυτού τότε η έωστερη έπιφανεια είναι:

$$D = u \cdot e$$

Τότε η αντίστασις έκ τριβής είναι:

$$W = \frac{\theta}{10.000} \cdot u \cdot l \cdot g \cdot C^2 \text{ είσι } kg \dots \dots \dots (97)$$

Ένθα θε συντελεστής τριβής εύρισκόμενος πειραματικώς.

Ένθα ο άτμος εισέρχεται είσι το μήκος l του σωλήνος με πίεσιν P_1 kg/m² τότε έξασκετεί επι του άτμου του εύρισκομένου είσι τὸν σωλήνα πίεσιν $P_1 = p_1 \cdot F$ Ένθα F η διατομή του σωλήνος.

Όμοιως ο έξερχομένος άτμος έχει πίεσιν P_2 έξασκετεί οπίθετον πίεσιν επι του άτμου του σωλήνος γενι προς $P_2 = p_2 \cdot F$.

Ας δυναμεισι P_1, P_2, W εδρίσκονται ένισορροπία έπομένως

$$P_1 = P_2 + W \quad \text{η} \quad P_1 \cdot F = P_2 \cdot F + W$$

$$\text{η} \quad F(P_1 - P_2) = W = \frac{\theta}{10.000} u l g C^2$$

Έσων ο σωλήνη της τυκλικής διαμέτρου d τότε:

$$F = \frac{\pi}{4} d^2 \text{ και } u = \pi d$$

Έπισιν έχωμεν $\theta = \frac{1}{U}$. Αριθμητώντες είσι την πρωτογουμένην έξισωσην και έκτελαντες τὰς πράξεις λαμβανομένην:

$$P_1 - P_2 = \frac{4\theta}{10.000} \cdot \frac{l}{d} \cdot \frac{C^2}{U} \text{ είσι } kg/m^2 \dots \dots \dots (98)$$

Ο συντελεστής τριβής θε έξαρταται από την παρότητα του ρέοντος άτμου G kg/st (χιλιόγραμμα άνα ώρα).

Ο κατωτέρω πίνακας δίδει τιμάς του συντελεστού θε διά διαφορους τιμάς του G.

G =	10	20	50	100	200	500	1000	kg/st
4θ =	20,3	18,5	16,1	14,5	13,1	11,5	10,3	
G =	2000	5000	10000	20,000	50,000	100,000		
4θ =	9,4	8,2	7,3	6,7	5,8	5,2		

Παράδειγμα:

Εάν ένα εωλήνα μήκους $l=500m$ διαμέτρου $d=0.1m$ βρέουν ωριαίως $G=3000 \text{ kg}$ άτμού ξυρού κεκορεθέντου πιέσεως $P=6 \text{ at}$. Να εύρεθη η ταχύτητα ροής του άτμου και η απώλεια πιέσεως στα τόντα εωλήνα.

Λύσις: - Εάν C η ταχύτητα ροής τότε ρέει όγκος άτμου $\frac{\pi d^2}{4} C \frac{m^3}{sec}$.

Εάν υπάρχει ειδικός όγκος του άτμου, τότε, ρέει βάρος άτμου \tilde{W} προς $\frac{\pi}{4} d^2 \cdot \frac{C}{U} \text{ kg/sec}$.

$$\text{άρα } G = \frac{\pi}{4} d^2 \cdot \frac{C}{U} \cdot 3600 \text{ kg/st}$$

$$\text{Εἰς τό παράδειγμά μας } \tilde{W} \text{ έχομεν } d=0.1m \text{ ή } \frac{\pi}{4} d^2 = \frac{\pi}{4} \cdot 0.1^2 = 0,00785 \text{ m}^2.$$

$$G = 3000 \text{ kg}, U=0,322 \frac{m^3}{kg} \quad (\text{εκ τοῦ πίνακος VII})$$

$$\text{άρα } 3000 = 0,00785 \cdot \frac{C}{0,322} \cdot 3600 \quad \text{ή } C = \frac{3000 \cdot 0,322}{0,00785 \cdot 3600} = 34,2 \frac{m}{sec}.$$

Εάν τα προηγούμενα πίνακα έχομεν

$$4\beta = 8,2 + \frac{(9,4 - 8,2) \cdot (5000 - 3000)}{(5000 - 2000)} = 8,2 + \frac{1,2 \cdot 2}{3} = 8,2 + 0,8 = 9$$

Άρα η απώλεια πιέσεως είστε τόντα εωλήνας είναι:

$$P_1 - P_2 = \frac{4\beta}{10.000} \cdot \frac{B}{d} \cdot \frac{C^2}{U} = \frac{9}{10.000} \cdot \frac{500}{0,1} \cdot \frac{34,2^2}{0,322} \approx 17.100 \text{ kg/m}^2 = 1,71 \text{ at.}$$

2) Άπωλειο Θερμότητος

Κατά τήν ροήν άτμου έντος της εωλήνωσεως ούτοι δίδει θερμότητα ειστά τοιχώματα. Διὰ νὰ έλαττωσθεί τήν άπωλειαν θερμότητος μέσω τῶν τοιχωμάτων περιτυλίσσομεν τήν σωλήνωσιν διάλικων κακῶν ἀχωγῶν την θερμότητος.

Ως ίδομεν είστε τήν σελίδα η άπωλεια θερμότητος μέσω τῶν τοιχώματος είναι ἀνάλογος προς τήν ἐπιφάνειαν τοῦ σωλήνα O , πρὸς τήν διαφοραν θερμοκρασίας την μεταξύ τῆς ἔσωτερης και ἔξωτερης ἐπιφάνειας τοῦ τοιχώματος και ἀντιστρόφως ἀνάλογος πρὸς τό πάχος δ τοῦ τοιχώματος.

Ητοι η ώριαία άπωλεια θερμότητος μέσω τοιχώματος O

$$\text{εἶναι: } Q = \frac{\lambda}{\delta} \cdot O \cdot t \text{ kcal/st} \dots \dots \quad (99)$$

ενθα λ οι ευντελεστής αγωγού μότητος του τοιχώματος.

Ο λ έχει περίπου τας κάτωθι τιμάς

$\lambda = 0.2$ δι' ἀπομόνωσιν δι' ἀμιάντου

$\lambda = 0.1$ " διά έλαφρολεπτρας

$\lambda = 0.05$ " " μαλλίου, μεταξύς βαμβακος

Σαν ε το μήκος του εωλήνας και d η διάμετρος αυτού τότε:

$$D = \pi d l$$

Σαν ώριαντα ρέοντα G kg άτμου τότε η ώριαντα απώλεια θερμότητος άνα 1 kg είναι:

$$Q_0 = Q : G$$

Η θερμοπεριεκτικότης L_2 του εισρέοντος άτμου είναι μικρότερα της θερμοπεριεκτικότητος L_1 του εισρέοντος κατά το ποσόν Q_0 ήτοι $L_2 = L_1 - Q_0 \dots \dots \dots \quad (101)$

Παραδείγμα:

Σε την εωλήνωσιν του προηγουμένου παραδείγματος να εὑρεθῇ ή καταβαθμία του έκκρεοντος άτμου έσαν ή απομόνωσις συγίσταται έξι έλαφρολεπτρα πάχους 30mm και η θερμοκρασία του περιβάλλοντος είναι 0°C .

Λύσις: είναι: $O = \pi \cdot d \cdot l = \pi \cdot 0.1 \cdot 300 = 157.1 \text{ m}^2$, $\lambda = 0.1$, $\delta = 0.03 \text{ m}$.
εις την αρχήν της εωληνώσεως η θερμοκρασία του άτμου είναι $t_{S_1} = 158^{\circ}\text{C}$ και σε το τέλος είναι $t_{S_2} = 145.4^{\circ}\text{C}$.
(εκ του διαγράμματος L-S).

Λαμβάνομεν ως θερμοκρασίαν του άτμου είσ την εωλήνωσιν την μέσην θερμοκρασίαν.

$$\text{ήτοι } t_S = \frac{158 + 145.4}{2} = 151.7^{\circ}$$

Αρα η διαφορά θερμοκρασίας μεταξύ ξεωτερικής και σωτερικής έπιφανειας του τοιχώματος είναι

$$t = 151.7^{\circ} \quad O = 151.7^{\circ}$$

*Αρα η ώριαντα απώλεια θερμότητας είναι:

$$Q = \frac{\lambda}{\delta} \cdot O \cdot t = \frac{0.1}{0.03} \cdot 157.1 \cdot 151.7 \approx 79.500 \text{ Kcal}/\text{st.}$$

Η απώλεια θερμότητος άρα 1 kg είναι:

$$Q_0 = \frac{Q}{G} = \frac{79500}{3000} = 26.5 \text{ Kcal/kg.}$$

Η θερμοπεριεκτικότης του ελεφέοντος άτμου είναι $i_1 = 659 \text{ Kcal/kg}$
(έκ του διαγράμματος i-s)

Άρα η θερμοπεριεκτικότης του έκκρεοντος άτμου είναι:

$$L_2 = i_1 - Q_0 = 659 - 26.5 = 632.5 \text{ Kcal/kg} \quad (\text{έξιωσις 10}).$$

Η πίεση είσιν την έξοδον είναι: $P_2 = P_1 - 1.71 = 6 - 1.71 = 4.29 \text{ at}$

Η κατόστασις του έκκρεοντος άτμου εύρισκεται είσιν τό διάγραμμα L-S όπερα τομή των καρπούλων $P = 4.29$ και $i = 632.5$.

Έκτου σημείου τούτου εύρισκομεν

$$U_2 = 0.42 \text{ m}^3/\text{kg} \quad \text{και } x = 0.951.$$

c) Άτμοστροβίλοι

1) Γενικά

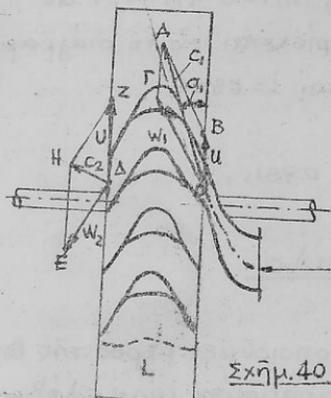
Είσιν τούς άτμοστροβίλους χρησιμοποιούμεν μέρος της θερμικής ένέργειας του άτμου σιδήνα παραγωμέν μίαν φλέβαν άτμου μεχάλην ταχύτητος. Την φλέβαν ταύτην δύνησούμεν σιδή μέσου στερεών πτερυγίων, σταθερών και κινητών. Ο άτμος εξασκετεί έπι των πτερυγίων τούτων μίαν δύναμιν σιδήτι αναγκάζεται ναί άλλαση πορείαν.

Η δύναμις αυτή αναγκάζει τα κινητά πτερύγια (τα οποία εδρίσκονται έπι περιβρεφομένων τυμπάνων) να κινηθούν ήτοι να έκτελέσουν μηχανικὸν έργον. Ο άτμος χάνει συνέχως την κινητικήν του ένέργειαν σιερχόμενος σιδή των πτερυγίων, μέρος δέ της έξαρσαν ισορέαντης κινητικής ένέργειας του άτμου μετατρέπεται είσιν έργον υπό των κινητών πτερυγίων του άτμοστροβίλου.

2) Μονοβάθμιος γεόθλητος άτμοστροβίλος

Είσιν τὸν άτμοστροβίλον τούτον ὁ άτμος σιερχόμενος διένος άκροφυσίου ξεέρχεται ἐκ τούτου μέ μίαν ταχύτητα ΟΑΞΣ και εισέρχεται είσιν τὰ πτερύγια του κινητοῦ τροχοῦ (σιροφελον L ὁ οποῖος περιβρέφεται περὶ ἄξονα)

(Σε. 40) Έτσι και η περιφερειακή ταχύτης των πτερυγίων.
Ο άτμος άπολύτου ταχύτητος C_1 , είσερχομένος ἐντός του πτερυγίου του κινουμένου με ταχύτητα U κινεῖται ως προς αύτο μέσιαν ταχύτητα σιάφορον της C_1 , η οποία ως γνωστόν ἐκ της μηχανικής καλεῖται εχετική ταχύτης.



Σχήμ. 40.

Η εχετική ταχύτης ως γνωστόν ευρίσκεται διά κατασκευῆς του παραλλογράμμου $OBA\Gamma$ του οποίου είναι γνωστή η βάση ουσίας $OA = C_1$, και η μία πλευρά $OB = U$ είναι δέ η $OG = W_1$.

Tα πτερύγια έχουν εἰς τὴν θεσίν εἰσόδου του άτμου τὴν διεύθυνσιν τῆς W_1 , εἰδίκα νὰ είσερχεται δ' άτμος ἄνευ κρύσεων εἰς αὐτά.

Ο άτμος ἐντός του πτερυγίου ἀλλάζει κατεύθυνσιν, ἐπειδή ὅμως τό πτερύγιον καθ' ὅλον του τὸ μῆκος ἔχει εταθεράν διατομήν, ἐπειτα ὅτι ἐάν παραληφθοῦν αἱ τρίβαι κατά τὴν ροήν του άτμου, θὰ εἶναι εταθερά η ἀπόλυτος τίμη τῆς εχετικῆς ταχύτητος καθ' ὅλον τὸ μῆκος τοῦ πτερυγίου. Μήτοι ἐάν η εχετική ταχύτης του άτμου κατά τὴν εξόδον ἐκ του πτερυγίου εἴραι W_2 τότε θεωρητικῶς

$$W_2 = W_1$$

Η ἀπόλυτος ταχύτης του άτμου κατά τὴν εξόδον του εδρίσκεται ἐάν κατασκευασθῇ τὸ παραλλογράμμον ΔZHE , του οποίου γνωρίζομεν τὰς δύο πλευράς $\Delta E = W_2 = W_1$, καὶ $\Delta Z = U$. είναι δέ η $\Delta H = C_2 = \text{ἀπόλυτος ταχύτης εξόδου}$

Διό νὰ ἔκμεταλλευθῶμεν ὅως τὸ δυνατόν τὴν κινητικήν ἐνέργειαν του άτμου προσπαθοῦμεν ὥστε η C_2 νὰ εἴναι ὅως το δυνατόν μικροτέρα.

Αποδεικνύεται ὅτι η C_2 γίνεται ἐλαχίστη ὅταν:

$U = \frac{C_1}{2} \cdot \text{ευρ. } a_1$, ($a_1 = \text{γωνία εἰσόδου ως φαινεται ἐκ του άτμου}$
 μοτος) και έπειδη a_1 μικρόν (13° έως 20°) ήτοι ευρ. $a_1 \approx 1$
 έπειται στη a_2 γίνεται έλαχιστη διανομή:

$$U \approx \frac{C_1}{2} \dots \dots \dots \quad (102)$$

"Ήτοι διά να χρησιμοποιηθή καλώς η κινητική ένέργεια του άτμου έντος των κινητών πτερυγίων πρέπει η περιφερειακή ταχύτητα των πτερυγίων για είναι τό ορμισμένη της ταχύτητας εισόδου του άτμου είσι αύτη.

Ο άτμος είσι τό άκροφυσίου υφίσταται μίαν θερμική ζητώσιν $L_1 - L_2 = H$ ἀρά η ταχύτητας εξόδου αυτού έκ του άκροφυσίου είναι

$$C_1 = \sqrt{\frac{2g}{A}} (L_1 - L_2) = \sqrt{2gH}$$

κι δε κινητική ένέργεια του άτμου του εισερχομένου είστο πτερυγίου είναι:

$$W = A \frac{C_1^2}{2g} = \frac{A}{2g} \cdot \frac{2g}{A} (L_1 - L_2) = L_1 - L_2 = H \text{ σιγ. kg/s/kg}$$

Ἐάν ήτο δυνατόν να χρησιμοποιηθή έντος των πτερυγίων ολη η κινητική ένέργεια του άτμου διά την παραγωγήν μηκανικού έργου τότε το παραγόμενον έργον θά ήτο:

$$L_\theta = \frac{L_1 - L_2}{A} = \frac{H}{A} \text{ kgm/kg} \dots \dots \quad (103)$$

Είσι την πραγματικότητα δύκα δ' οπτικοφτρόβιλος παράγει έργον L μικρότερον κατά $8 \div 15\%$ του θεωρητικού L_θ σιώτι

α) ο άτμος εισερχόμενος έκ των πτερυγίων έχει μίαν ταχύτητα C_2 ήτοι μίαν κινητική ένέργειαν ίσην πρὸς $\frac{A C_1^2}{2g}$, κι οποια είναι συνίθιστη 16% πρὸς $3 \div 5\%$ τῆς W , τό ποσόν δε τούτον της κινητικής ένέργειας δὲν μετετράπη εἰς έργον.

β) Ο άτμος υφίσταται άπωλειας της κινητικής του ένέργειας έντος των πτερυγίων λόγω τριβῶν, αἱ δε άπωλειαι αὗται αὐξάνουν έκ νέου την θερμοπεριεκτικότητα του άτμου και μειώνουν κατ' ίσον ποσόν το μηχανικόν έργον.

Ούτω λόγω των άπωλειών κι σχετική ταχύτητας W_2 είσι την έξοδον των πτερυγίων δὲν είναι ίση πρὸς την σχετική ταχύτητα W_1 είσι την είσοδον, ἀλλά είναι συνίθιστη $W_2 = 0,8 W_1$.

Όστε είναι τών πραγματικότητα $\text{dia}' \text{ra}'$ καταβκευάσωμεν το παραλληλογραμμον ΔΣΗΕ (Ex.40) των ταχυτήτων είναι την έξοδον του πτερυγίου πρέπει γα' λάβωμεν $W_2 = 0.8 W_1$.

Παράδειγμα:

Ένας μονοβάθμιος ιδούθλιππος ατμοστρόβιλος έρχαται με άτμον Ειρόν κεκορεθμένον πιέσεως 6 at.

Ο άτμος έρχεται είναι τον έλευθερον άέρα πιέσεως 1 ηες πρὸς 1 sec. Το άκρο φύσιον έχει διατομήν είναι την έξοδον ίσην πρὸς 10 cm², το δέ στροφέτων διάμετρον 0.6 m.

Να' εύρεθη η ταχύτης έξοδου του άτμου έκ του άκροφυσίου, η περιφεριακή ταχύτης των πτερυγίων και αι στροφαί του στροφείου διά να έχωμεν την μεγίστην παραγωγήν μηχανικού έργου και η ίσχυς του στροβίλου (τό έργον το παραγόμενον είσ 1 sec)

Λύσις: Η ταχύτης C_1 έξοδου του άτμου έκ του άκροφυσίου είναι ευμετάνως πρὸς τό παράδειγμα της σελίδος 126 $C_1 = 780 \text{ m/sec}$. και η ποσότης του έκκρεοντος άτμου είσ 1 sec. είναι $G = 0.5 \text{ kg/sec}$.

Η εύοικτεροι περιφερειακή ταχύτης των πτερυγίων είναι ως ίδιμεν (έξισωσις 102) $U = \frac{C_1}{2} = \frac{780}{2} = 390 \text{ m/sec}$.

Ο αριθμός στροφών του στροφείου άνα λεπτόν ευρίσκεται έκ της σχέσεως

$$U = \frac{\pi d n}{60} \quad \text{η} \quad n = \frac{60 U}{\pi d} = \frac{60 \cdot 390}{3.14 \cdot 0.6} = 12.400 \text{ στροφ./min.}$$

(d=διάμετρος του στροφείου). 1 kg άτμου συναταί ως ίδιωμεν γα' παράγη θεωρητικά είναι τον ατμοστρόβιλού τό έργον

$$L = \text{πρός } L_{\theta} = \frac{L_1 - L_2}{A} = (659 - 587) \cdot 427 = 30.700 \text{ N/m} \quad (\text{έξι, 103})$$

Έπειδη δε διά του στροβίλου διέρχεται ποσότης άτμου ίση πρὸς $G = 0.5 \text{ kg/sec}$. έπειτα στις τό έργον το παραγόμενον είσ 1 sec. η οι ίσχυς του στροβίλου είναι:

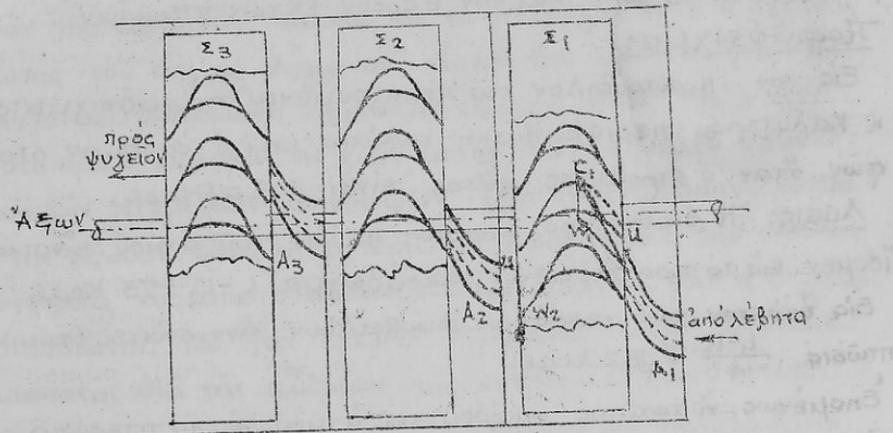
$$N_{\theta} = \frac{G \cdot L_{\theta}}{75} = \frac{0.5 \cdot 30700}{75} = \frac{15.350}{75} = 205 \text{ PS} \quad (\text{ίπποι})$$

Η πραγματική ίσχυς ως ίδιμεν είναι $N_{\eta} = 0.92 \div 0.85$
 $N_{\theta} = 198 \text{ ή } 174 \text{ PS.}$

3) Πολυβαθμιος ισοθλιπτος ατμοστροβιλος

Ο μονοβαθμιος ατμοστροβιλος σιδερι της θορη και εισ το προηγουμενο παραδειγμα δια σχετικως μεχαλας θερμικας πτωσης, τρεσον μεχαλας περιφερειακας ταχυτητας και αριθμος στροφων αποτελεσματικα ειναι εξαιρετικα περιπτωσεις χρησιμοποιηται. Δυναμεια να αποφυγωμεν το μειονεκτημα αυτο οτι περισσοτερους μονοβαθμιους ισοθλιπτους στροβιλους διαταγμενα ουτως ώστε, ο αριθμος ο εξερχομενος εκ του αυτου να εισερχεται εις τον βορειο εξερχομενος εκ του δευτερου να εισερχεται εις τον γραμμην και ο.κ.

Τοιοστον ατμοστροβιλον σεικνει το εικ. 41.



Εικ. 41

"Ητοι επι της αυτης ατρακτου τομοθετουμεν περισσοτερους περιστρεφομενους δισκους Σ₁, Σ₂, Σ₃ προ έκαστου σε δισκου διαταγμενη ανα μιαν ειραν ακροφυσιων A₁, A₂, A₃, κλπ

Διέκαστοντων μονοβαθμιων ατμοστροβιλων, εις τους διοιους χωριζεται ο πολυβαθμιος τοιουτος ισχυουν τα σδα έλεγθησαν περι των μονοβαθμιων στροβιλων.

Επειδη η περιφερειακη ταχυτης εις ολα τα τύμπανα ειναι η αυτη διαταγμενη την μεγιστην δυνατην παραγωγην οργου πρέπει η ταχυτης εισοδου του ατμου εισ τον στροβιλον να

έναι διπλασία της περιφερειακής ταχύτητος ή τοι $C_1 = 2$.

Προς τόπο προσπάθουσεν ώστε η ταχύτης είσόδου του ατμού είναι όλα τα τύμπανα να είναι ίδια. Διά γα' γινώ τούτο πρέπει είναι έκαστην σειράν ακροφυσίων να χρησιμοποιούμεν τό αυτό πιστοποίηση της όλης θερμικής πτώσεως του ατμού.

"Ητοι έτσι έχομεν τέσσερα περιστρεφόμενα τύμπανα πρέπει είναι έκαστην έκ των τεσσάρων σειρῶν ακροφυσίων να χρησιμοποιούμεν το $\frac{1}{4}$ της όλης θερμικής πτώσεως.

Είναι έκαστον των μονοβάθμιων ατμοστροβίλων του πολυβαθμίου τοιούτου εδρίσκομεν την εκτικήν ταχύτητα ώς και την ταχύτητα εξόδου σχηματίζοντες τα γυαστά παραλληλόγραμμα είναι την είκοσιν και την έξιδον έκ των πτερυγίων.

Παραδείγματα:

Είσι τον ατμοστροβίλον του προηγουμένου παραδείγματος ποια καλύτερη περιφερειακή ταχύτης και ο αριθμός στροφών θταν ο στροβίλος αύτος είναι 4. βαθμίος.

Λύσις: Η διαθέσιμης θερμική πτώση του ατμού είναι ώς ιδομεν είσι το προηγούμενο παραδείγμα $L_1 - L_2 = 73$ kcal.

Είσι έκαστην των τεσσάρων βαθμίδων αντιστοιχεί θερμική πτώση $\frac{L_1 - L_2}{4} \approx 18.2$ kcal.

Έπομένως η ταχύτης είσόδου του ατμού είσι το πτερύγιο είναι $C_1 = 91.5 \sqrt{\frac{L_1 - L_2}{4}} = 91 : \sqrt{18.2} \approx 390 \text{ m/sec.}$

Η εύοικητέρα περιφερειακή ταχύτης είναι $\eta = \frac{C_1}{2} = 195 \text{ m/sec.}$ και ο αριθμός στροφών άνα λεπτόν είναι:

$$\eta = \frac{604}{\pi d} = \frac{60.195}{\pi \cdot 0.6} = 6200 \text{ rev/min.}$$

Ο τετραβάθμιος στροβίλος ώς χρησιμοποιών την αυτήν θερμικής πτώσην με τον μονοβάθμιον παραγει άνα 1 kg ατμού το αυτό μηχανικόν έργον μέτον μονοβάθμιον. Παρέχει δέ το πλονέκτημα στις ο αριθμός στροφών του είναι το $\frac{1}{2}$ των αριθμούς στροφών του μονοβάθμιου με την αυτήν διάμετρον στροφείου, πράγμα, το οποίον έχει μεχάλην συμβασίαν, διότι ί περιφέρει

ακί ταχύτης τοῦ επρόφειου σὲν δύναται νὰ ἔπερβῃ ὡριμένον
ὅριον διότι πέραν τούτου τοῦ ὅλικον τῶν πτερυγίων καὶ τοῦ
επρόφειου σὲν θαὶ ἀντέχῃ εἰς μεχάλας καταπονήσεις εκ
φυγοκεντρού δυραίεως.—

4) ΥΠΕΡΘΛΙΠΤΟΣ · ἀτμοστρόβιλος

Ως Ἰδωμεν εἰς τὸν ἰσοθλιπτού επρόβιλον ἢ διατομὴ τῶν
πτερυγίων εἰς τὴν ἔξοδον τοῦ ἀτμοῦ εἶναι τούλαχιστον 16η
πρὸς τὴν διατομὴν αὐτῶν εἰς τὴν ἔξοδον, οὕτως ὥστε ὁ
ἀτμὸς διέρχεται διὰ τῶν πτερυγίων διαπρῶν θεωρητικῶς
τὴν αὐτὴν σχετικὴν ταχύτητα καὶ τὴν αὐτὴν πλεον.

Ἐάν δῆμας καταβκευάσωμεν τὴν διατομὴν ἔξοδου μικρο-
τέραν τῆς διατομῆς εἰςόδου εἰς τὰ πτερύγια τότε οὐ σχετική
ταχύτης τοῦ ἀτμοῦ λόγω τοῦ νόμου τῆς εὐγενειας τῆς ροῆς
δουνει αὐξανομένη πρὸς τὴν ἔξοδον, ἢτοι $W_2 > W_1$.

Τοῦτο δῆμας δύναται νὰ γίνη μόνον ἐάν ο ἀτμὸς ὑποστῆ
ἔντος τῶν πτερυγίων ὄποτέντειν ἢτοι δταὶ οὐτείς αὐτοῦ
εἰς τὴν ἔξοδον εἶναι μικροτέρα τῆς πλεονεώς εἰς τὴν ἔξοδον.
Συνεπείᾳ τῆς ὄποτονώσεως αὐτῆς ἐλαττοῦται οὐ θερμο-
περιεκτικότης του ἢτοι ἔχομεν θερμικὴν πτώσιν, η οποία
δαπανᾶται διὰ τὴν αὐξησιν τῆς σχετικῆς ταχύτητος.

Οἱ ὑπερθλιπτοι επρόβιλοι καταβκευάζονται ὡς πολὺβάθμιοι
Ἀπό ἀπόγεως θερμοδυναμικῆς σὲν διαφέρουν τῶν πολύβαθ-
μιῶν ἰσοθλιπτῶν τὸ δὲ ὅλικὸν ἔργον θὰ εἴναι ἀνάλογον πρὸς
τὴν ὅλην θερμικὴν πτώσιν τοῦ ἀτμοῦ ὡς καὶ εἰς τὰ 16ο-
θλιπτους. —

ΚΕΦΑΛΑΙΟΝ V

Σίδικοι άτμοι χρησιμοί εἰς τὰς τεχνικὰς εφαρμογὰς

- I) Έκτος τῶν θύρατμῶν εἰς τὴν τεχνικὴν χρησιμοποιοῦνται καὶ άτμοι ἀμμωνίας, υπεροξείδιου τοῦ θείου, καὶ διοξείδιου τοῦ ἀνθρακοῦ; Οἱ άτμοι οὗτοι λόγῳ τοῦ κομικοῦ των επιμείου ζεσεώς χρησιμοποιοῦνται κυρίως εἰς τὰς μυκτικὰς μηχανάς. Εἰς τὰς βυνήθεις πλέσσει τὸ επιμεῖον ζεσεώς τῶν άτμων αὐτῶν εἶναι:

Αμμωνία $t_s = -33^\circ C$.

Υπεροξείδιον τοῦ θείου $t_s = -10^\circ C$.

Διοξείδιον τοῦ ἀνθρακοῦ $t_s = -78^\circ C$.

Όλα ὅσα ἐλέχθησαν σίᾳ τοὺς θύρατμους ἰχύουν καὶ διὰ τοὺς άτμους αὐτούς.

Ο κατώτερων Πίναξ VII δίδει διὰ τοὺς άτμους τῆς ἀμμωνίας τὰ χαρακτηριστικά στοιχεῖα αὐτῶν. Εγ γέγονται προς τὸ επιμεῖον ζεσεώς αὐτῶν.

ΠΙΝΑΞ VII

Χαρακτηριστικά μεχέθη τῶν άτμων ἀμμωνίας

1 Θέρμοκρασ. Εἰς $^{\circ}C$ $\pm t$	2 πραγματική πλεσία εἰς ατ. ρ	3 Είδικος ὄργος θύρατμος Εἰς μῆν/κρονον	4 Εργοπερι τοῦ θύρατος εἰς καρβονία kg	5 εκτικότης του ατμούσας καρβονίας kg	6 Εντροπή του ύγεους εἰς 1kg s	7 Εντροπή τοῦ άτμου εἰς 1kg s
- 20	1.90	0.637	- 22.0	298.7	- 0.084	1.185
- 15	2.37	0.518	- 16.6	300.3	- 0.062	1.168
- 10	2.92	0.425	- 11.1	301.9	- 0.041	1.149
- 5	3.58	0.351	- 5.6	303.3	- 0.020	1.132
+ 0	4.35	0.291	0	304.4	+ 0	1.116
+ 5	5.24	0.244	+ 5.7	305.5	+ 0.020	1.100
+ 10	6.27	0.205	+ 11.4	306.6	+ 0.041	1.083
+ 15	7.45	0.174	+ 17.1	307.2	+ 0.061	1.067
+ 20	8.79	0.148	+ 23.0	307.7	+ 0.081	1.051
+ 25	10.31	0.127	+ 28.8	308.1	+ 0.100	1.036
+ 30	12.05	0.109	+ 34.8	308.3	+ 0.121	1.021

2) ΨΥΚΤΙΚΑΙ ΜΗΧΑΝΑΙ

Η φύεις ένος χώρου ἐπιτυγχάνεται συνίθιστα, εάν διοχετεύσωμεν
έστια ψυχρὸν ύδρον μέσω σωληνώσεων εὑρισκομένων εἰς τὸν χῶ-
ρον τοῦτον.

Τοὶ ψυκτικὸν ύδρον εἶναι συνίθιστος ύδωρ, τοῦ ὅποιου καταβί-
βάζομεν τοῖς συμείον πήξεως διὰ διαλύσεως ἐντὸς αὐτοῦ ἀλα-
τοῦ. (Ἀλατούχον ύδωρ).

Τοὶ ἀλατούχον ύδωρ θερμαίνεται εἰς τὸν ψυχόμενον χῶρον
καὶ διὰ τοῦτο πρέπει να γυγθῇ ἐκ νέου διὰ μᾶς ψυκτικῆς
μηχανῆς.

Διὰ τὴν λειτουργίαν τῆς ψυκτικῆς μηχανῆς χρησιμοποιεῖται
έστια ύδρος μὲν καρπίλον συμείον πήξεως, τὸ ύδρον τοῦτο κυκ-
λοφορεῖ ἐντὸς κλειστῆς σωληνώσεως.

Η σωληνώσις αὕτη διέρχεται δι' ἔνος χώρου τοῦ ἀτμοποι-
τοῦ, ἐκτὸς τοῦ ὅποιου κυκλοφορεῖ τὸ ἀλατούχον ύδωρ περι-
βάλλον τὴν σωληνώσιν τοῦ ψυκτικοῦ ύδροῦ, ἐκτὸς δὲ τοῦ
χώρου τοῦτον ἀτμοποιεῖται.

Ἐνας συμπιεστής λαφαλαμβάνει τοὺς ἀτμούς τοῦ ψυκτικοῦ
ύδρου καὶ τὸν συμπιέζει.

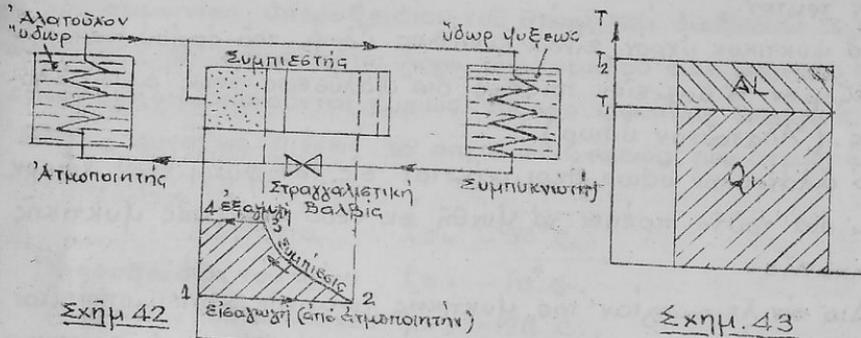
Ἐπειδὴ διὰ τὴν ἀτμοποιίαν τοῦ ψυκτικοῦ ύδροῦ τοῦτο παρα-
λαμβάνει θερμότητα ἀπό τὸ ἀλατούχον ύδωρ, διὰ τοῦτο ἀ-
τό γυγνεται καὶ δύναται κατόπιν φιέρκομενον διὰ τοῦ πρὸς γυ-
γνίν χώρου να τὸν γύγνῃ.

Οἱ ἀτμοὶ τοῦ ψυκτικοῦ ύδροῦ πρέπει να καταλαμβάνουν
μικρὸν χώρον διὰ να εἶναι μικροί αἱ διαστάσεις τοῦ συμπιεσ-
τοῦ καὶ διὰ τοῦτο χρησιμοποιεῖται ύδρον, τοῦ ὅποιου ἡ πλε-
σιγ τῶν ἀτμῶν, εἰς τὴν θερμοκρασίαν τοῦ ἀλατούχου ύδα-
τος εἴρει ύγιηλή.-

Τοιοῦτα κατάλληλοι ύδραί εἰναι οἱ αμμωνία, τὸ ὑπεροξεί-
διον τοῦ Θείου καὶ τό διοξείδιον τοῦ ἀνθρακος.

Ο συμπιεστής συμπιέζει τοὺς ἀκαρροφωμένους ἀτμούς τῆς

αμφοτερικάς και τους στέλλει υπό πίεσιν εἰς ένα συμπυκνωτήν, εἰς τὸν ὥποιον οἱ ἄτκοι υγροποιοῦνται ἐκ νέου ψυχόμενοι διὰ κυκλοφορίας ὅδατος πέριξ τῆς βαλμηδίσεως αὐτῶν (Σχ. 42).



Τὸ Υγρτικὸν υγρὸν ἐξερχόμενον ἐκ τοῦ συμπυκνωτοῦ εἰσρέει πάλιν εἰς τὸν ἀτμοποιητήν σιρκόμενον διὰ μέσου μίας στραγγαλιστικῆς βαλβίδος. Εἰς αὐτὴν πίπτει καὶ πίεσιν τοῦ γυκτικοῦ υγροῦ καὶ ἔρεκτα τούτου αὐτὸν ἀτμοποιεῖται.

Ο συμπιεστής πρέπει γὰρ δίδῃ ταυτών πίεσιν ὥστε να ὑπερνικᾷ τὴν σίεσιν τῶν ἐγκυῶν τοῦ γυκτικοῦ υγροῦ ἐντὸς τοῦ συμπυκνωτοῦ.

Η πίεσιν αὗτη εἶναι τόσον μεγαλύτερά ὅσον μεγαλύτερά εἶναι ἡ θερμοκρασία τοῦ ὅδατος τὸ ὥποιον κυκλοφορεῖ διὰ τοῦ συμπυκνωτοῦ. Μία γυκτικὴ μηχανὴ ἐρχάεται κατὰ τρόπον ἀντίστροφον ἀπό μίαν ἀτμομηχανήν. Ήτοι ἀφανεῖται θερμότητα ἀπό ἔνα υγρὸν χαμηλῆς θερμοκρασίας (τὸ ἀλατούχον ὅδωρ) καὶ τὴν δίδει εἰς ἔνα θερμότερον υγρὸν (τὸ ὅδωρ ψυχεως)

Ἐάν $Q_1 > Q_2$ η θερμότης, τὴν ὥποιαν λαμβάνει ἀπό τὸ γυκτικὸν υγρὸν καὶ $Q_2 > Q_1$ εἰσιτι πρέπει τὴν θερμότητα Q_1 να ἀνηφώνῃ ἀπό τῆς θερμοκρασίας T_1 τοῦ γυκτοῦ υγροῦ εἰς τὴν θερμοκρασίαν T_2 τοῦ θερμοῦ ὅδατος. Τοῦτο δῆμας δὲν δύναται να γίνῃ ποτέ $Q_1 > Q_2$ εἰς συμπιεστής εἶναι ἔργον.

ΤΟΙΟΥΤΟΝ ΉΓΕΤΕ $AL = Q_2 - Q_1 \dots \dots \dots$ (104)

Το διάγραμμα του σχηματος 43 δίνει την θερμότητα Q_1 και το έρχον AL εάν η γυκτική μηχανή έργαζεται ευημέρως πρός τον κύκλον του Carnot.

Είσ το σχήμα 43 φαίνεται: το διάγραμμα λειτουργίας του ευημέρου ήτοι $1-2 =$ άναρροφοςία των άτμων της αρμονίας, $2-3 =$ ευημέρεια των άτμων, $3-4 =$ έξαρχωή των άτμων.

Καλούμενη συντελεστής γύξεως το λόγον $\Sigma = \frac{Q_1}{AL}$ έχει Q_1 λεγεται και γυκτική ισχύς και είναι η θερμότητα ή άγαιρουμένη από το άλατούχο ύδωρ.

Παραδείγμα:

Μια γυκτική μηχανή έργαζεται μέσα αρμονίαν.

Είσ μιαν πλήρη λειτουργίαν σ' ευημέρειαν άναρροφή 1 kg άτμου. Η θερμοκρασία του άλατούχου ύδατος είναι -5°C και του ύδατος γύξεως $+10^\circ\text{C}$.

Να ενρεθή η γυκτική ισχύς και σ' ευημέρειαν γύξεως εάν παρατείγωμεν όλα ταύτα σημείεια.

Λύσια: 1) Πίεσης. Η πίεσης είσ τον άτμονοιτην ως αντίστοιχος είσ της θερμοκρασίαν -5°C είναι $P_2 = 3.58 \text{ at}$ (πίναξ VII). Η πίεσης είσ της ευημέρειας ή αντίστοιχος είσ $+10^\circ\text{C}$ είναι $P_3 = 6.27 \text{ at}$.

2) Καταράλωσις έργου είσ της ευημέρειας. Εάν L_2 η θερμοπεριεκτικότητα του άναρροφημένου και L_3 του έκδιωκημένου άτμου έκ του ευημέρετου είσ έκαστην λειτουργίαν έρχον είναι $AL = L_3 - L_2$ (διότι τό διάγραμμα είναι όμοιο πρός τό διάγραμμα άτμομηχανής ήλλα γίνεται κατ' αντίθετον διευδύνων)

Ο άναρροφώμενος άτμος είναι υγρός. Δεχόμεθα όμως χαρί εύκολιας ότι ούτος μετά την ευημέρειαν του είναι ξύρος κεκορεμένος, τότε λαρβάνομεν έκ του πίνακος VII.

$$L_3 = 306.6 \text{ Kcal/kg} \quad \text{και} \quad s_3 = 1.083$$

Εάν κατά την άρχην της ευημέρεως ή περιεκτικότητας

τῶν ἀτμῶν εἰς ξυρὸν κεκορεσμένον εἶναι x ($1-x$ ή περιττικότης εἰς οὐδράν ἀμμωνίαν) τότε σύμφωνα προς τὴν ἔξι^η σειρὰν $S_2 = S'_2 x + S''_2 (1-x) = 1.132 x - 0.020 (1-x)$.

Ἐάν παραδεχθῶμεν ὅτι η συμπίεσις γίνεται ἀδιάθερμως τότε $S_2 = S_3$ ὅπου $1.132 x - 0.020 (1-x) = 1.083 \quad \text{η } x = 0.957$.

Ἄρα η θερμοπεριεκτικότης εἰς τὴν άρχην τῆς συμπίεσεως εἶναι: $L_2 = L''_2 x + L'_2 (1-x) = 303,3 - 0.957 \cdot 5,6 - 9,043 \quad \text{η}$

$$L_2 = 290 \text{ Kcal/kg.}$$

Ἄρα η κατανάλωσις ἔργου εἰς τὸν συμπίεστην εἶναι:

$$AL = L_3 - L_2 = 306,6 - 290,0 = 16,6 \text{ Kcal}$$

3) Συμπύκνωσις. Εἰς τὸν συμπύκνωτην ὁ ἀτμὸς ύπροτοτείται εἰς θερμοκρασίαν $+10^\circ\text{C}$. Όρα η θερμοπεριεκτικότης του θά πέσῃ και θά γίνη $L_5 = 11,4 \text{ Kcal/kg}$ (πίναξ VII στήλη 4) Όρα τὸ οὖδε μνῆσεν τὸ στοῖον κυκλοφορεῖ εἰς τὸν συμπύκνωτην παραλαμβάνει θερμότητα ἵσην πρός

$$Q_1 = L_3 - L_5 = 306,6 - 11,4 = 295,6 \text{ Kcal.}$$

4) Άτμονοίσις. Κατὰ τὴν διάδον τοῦ ἀτμοῦ σιὰ τὴν στραγγαλιστικήν βαθβίδος η θερμοπεριεκτικότης του σὲν μεταβάλλεται (ἴσε σελίς 121 ἐξισωσις 90) ὥτοι μετά τὴν στραγγαλιστικήν βαθβίδα ὁ ἀτμὸς ἔχει θερμοπεριεκτικότητα

$$L_6 = L_5 = 11,4 \text{ Kcal/kg.}$$

Ἐπειδὶ η θερμοπεριεκτικότης τοῦ ἀτμοῦ κατὰ τὴν ἔξοδον αὐτοῦ ἐκ τοῦ ἀτμομοτώτου εἶναι $L_2 = 290,0 \text{ Kcal/kg}$ ἐμέτραι ὅτι η θερμότης η ὥσπεια ἀραιερεῖται ἐκ τοῦ ἀλοτούχου οὐδατος (τοῦ ψυκτικοῦ ύγρου) ὥτοι η γρυκτική ἰσχὺς τῆς μηχανῆς εἶναι:

$$Q = L_2 - L_6 = 290,0 - 11,4 = 278,6 \text{ Kcal.}$$

Ἄρα η συντελεστής μνῆσεν εἶναι $E = \frac{Q}{AL} = \frac{278,6}{16,6} = 16,8$

Διὰ καίσε πώριστον ἕπιμον τοῦ συμπίεστοῦ παραλαμβάνομεν ἀπό τὸ ἀλοτούχον οὐδαρ. Θερμότητα ἵσην πρός:

$$Q_0 = 632 \cdot E = 632 \cdot 16,8 = 10,600 \text{ Kcal (ψυκτικὴ ἰσχὺς)}$$

(Ως γριωστὸν πώριστος ἕπιμον = 632 Kcal.)

ΤΕΛΟΣ

Ψηφιοποιήθηκε από το Ινστιτούτο Εκπαιδευτικής Πολιτικής

Α

απο



024000028505

Ψηφιοποιήθηκε από το Ινστιτούτο Εκπαιδευτικής Πολιτικής

