

ΚΕΦΑΛΑΙΟΝ ΙΙΙ

Ο ΠΡΩΤΟΣ ΝΟΜΟΣ ΤΗΣ ΘΕΡΜΟΔΥΝΑΜΙΚΗΣ

§ 3.1. Έργον

Ἡ θερμοδυναμική, ἂν καὶ ἀναφέρεται ἐπὶ συστημάτων εὐρισκομένων εἰς κατάστασιν ἰσορροπίας, ἐν τούτοις, ἀναπτύσσεται ἐκ τῆς μελέτης τῆς ἀλληλεπιδράσεως μεταξὺ συστημάτων ἢ συστήματος καὶ περιβάλλοντος. Τὸ σύστημα, πρὸς τὸ πᾶν, θεωρεῖται κλειστὸν καὶ ἐπομένως τὸ ὕλικόν περιεχόμενον τούτου σταθερόν. Πρὸς τούτοις οἰαδήποτε ἀλληλεπιδράσεις τοῦ συστήματος καὶ τοῦ περιβάλλοντος ἀναφέρεται ἐπὶ τοῦ συστήματος ἐν τῷ συνόλῳ του καὶ ἐπομένως περιγράφεται ἀπὸ φαινόμενα τὰ ὅποια λαμβάνουν χώραν εἰς τὰ περιβάλλοντα τὸ σύστημα τοιχώματα. Εἶναι ἐπομένως σαφές ὅτι πρὶν ἢ καθορισθῇ πλήρως ἡ ἐπιφάνεια ἢ καθορίζουσα τὴν ἔκτασιν τοῦ συστήματος, ἀλληλεπιδράσεις τούτου μετ' ἄλλων συστημάτων δὲν ἔχουν ἔννοιαν. Ἀλληλεπιδράσεις μεταξὺ τμημάτων τοῦ αὐτοῦ συστήματος δὲν ἐνδιαφέρουν καὶ δὲν ἐξετάζονται.

Μία πρώτη ἀλληλεπιδράσις μεταξὺ συστημάτων, γνωστὴ ἀπὸ τὴν μηχανικὴν, εἶναι ἡ ἀλληλεπίδρασις ἢ χαρακτηριζομένη ἀπὸ τὸ ἔργον τὸ ἐκτελούμενον ὑπὸ τοῦ συστήματος κατὰ μίαν συγκεκριμένην διεργασίαν τούτου. Τὸ ἔργον εἰς τὴν μηχανικὴν ὀρίζεται ὡς τὸ ἐπικαμπύλιον ὀλοκλήρωμα μιᾶς γενικευμένης δυνάμεως ἐπὶ ἐνὸς γενικευμένου δρόμου. Ἐπομένως τὸ διαφορικὸν τοῦ ἔργου dw εἶναι :

$$dw = \vec{F} \cdot d\vec{R} \quad (3.1.1)$$

ὅπου \vec{F} εἶναι ἡ γενικευμένη δύναμις καὶ $d\vec{R}$ ἡ γενικευμένη διαφορικὴ μετατόπισις. Εἰς συστήματα ἰσότροπα καὶ ὁμοιογενῆ, ὡς τὰ πλεον συνήθη εἰς τὴν θερμοδυναμικὴν, ἐπὶ τῶν ὁποίων ἀσκεῖται μόνον ὁμοιόμορφος κάθετος ἐπὶ τὴν ἐπιφάνειαν τούτων πίεσις P , ἡ δύναμις ἢ ἀσκουμένη ὑπὸ τοῦ περιβάλλοντος ἐπὶ στοιχείου τῆς ἐπιφανείας ἐμβαδοῦ dA εἶναι :

$$\text{δύναμις} = P(dA) \vec{n} \quad (3.1.2)$$

όπου \vec{n} τὸ μοναδιαῖον ἄνυσμα, κάθετον ἐπὶ τοῦ στοιχείου dA . Βάσει τῆς ἐξίσωσως (2) τὸ ἐκτελούμενον ἔργον κατὰ τὴν μετακίνησιν τοῦ στοιχείου τῆς ἐπιφανείας dA εἰς ἀπόστασιν $d\vec{R}$ ἴσούται πρὸς $P(dA)(\vec{n} \cdot d\vec{R})$ καὶ ἐπομένως τὸ ἔργον τὸ ἐκτελούμενον ὑπὸ τοῦ συστήματος κατὰ τὴν μετατόπισιν $d\vec{R}$ εἶναι :

$$dw = \int P(dA)(\vec{n} \cdot d\vec{R}) \quad (3.1.3)$$

όπου τὸ ὁλοκλήρωμα λαμβάνεται ἐφ' ὅλης τῆς ἐπιφανείας τοῦ συστήματος. Ἄλλὰ ἡ ἀσκουμένη πίεσις εἶναι ὁμοιόμορφος, δηλαδὴ ἔχει τὴν αὐτὴν τιμὴν εἰς ὅλα τὰ σημεῖα εἰς δεδομένην στιγμὴν. Πρὸς τούτοις δυνάμεθα νὰ γράψωμεν $dn = \vec{n} \cdot d\vec{R}$, όπου dn εἶναι ἡ προβολὴ τῆς μετατοπίσεως $d\vec{R}$ ἐπὶ τοῦ ἄνυσματος \vec{n} . Ἐπομένως, τὸ ὁλοκλήρωμα $\int (dA)(dn)$ παριστᾷ τὸ στοιχεῖον ὄγκου dV (σχ. 1) καὶ οὕτως ἡ ἐξίσωσις (3) δύναται νὰ γραφῆ ὑπὸ τῆν μορφήν :

$$dw = PdV \quad (3.1.4)$$

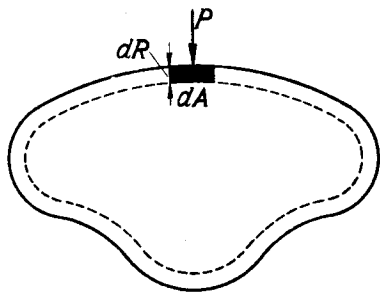
Εἰς πολύπλοκα συστήματα περιγραφόμενα ὑπὸ παραμορφωτικῶν συντεταγμένων x_i (ἐπομένως γενικευμένων μετατοπίσεων dx_i) καὶ γενικευμένων δυνάμεων (συντελεστῶν ἔργου) X_i , ἡ ἀνωτέρω ἐξίσωσις γενικεύεται εἰς τὴν :

$$dw = \sum_i X_i dx_i \quad (3.1.5)$$

Πρέπει νὰ τονισθῆ τὸ γεγονός ὅτι τὸ σύμβολον P , τὸ ὁποῖον ὑπαισέρχεται εἰς τὰς ἐξίσωσεις (3) καὶ (4), ἀναφέρεται εἰς τὴν πίεσιν τὴν ἀσκουμένην ὑπὸ τοῦ περιβάλλοντος ἐπὶ τοῦ συστήματος, δηλαδὴ τὴν ἐξωτερικὴν πίεσιν. Θὰ ἴδωμεν κατωτέρω (§ 3.5) ὑπὸ ποίας συνθήκας δύναται ἡ ἐξωτερικὴ πίεσις νὰ ἀντικατασταθῆ ὑπὸ τῆς πίεσεως τῆς χαρακτηριστικῆς τῆς ἐν ἰσορροπίᾳ καταστάσεως τοῦ συστήματος.

Ἐν τούτοις, ὁ δοθεὶς ὁρισμὸς τοῦ ἔργου δὲν ἐπαρκεῖ νὰ περιγράψῃ ὅλας τὰς περιπτώσεις ἀλληλεπιδράσεως θερμοδυναμικῶν συστημάτων, αἱ ὁποῖαι δύνανται νὰ θεωρηθοῦν ὡς ἀλληλεπιδράσεις ἔργου.

Ἐστὼ, ὡς παράδειγμα, ρευστὸν ὁμοιογενὲς περιεχόμενον εἰς δοχεῖον,



Σχ. 3.1.1. Ὑπολογισμὸς τοῦ ἔργου τοῦ ἐκτελούμενου ὑπὸ ὁμοιογενούς ἰσοτρόπου συστήματος, ἐὰν ἐπ' αὐτοῦ ἀσκήται ὁμοιόμορφος πίεσις.

τοῦ ὁποίου τὰ τοιχώματα εἶναι ἀδιαβατικὰ καὶ ἀμετακίνητα (δηλ. ἡ ἐπιφάνεια τούτων σταθερά). Τροχὸς εὐρισκόμενος ἐντὸς τοῦ δοχείου δύναται, μέσῳ ἄξονος διερχομένου διὰ τῶν τοιχωμάτων τούτου, νὰ τεθῆ εἰς περιστροφὴν διὰ καταλλήλου συζεύξεως μὲ ἐξωτερικὸν ἰδανικὸν μηχανικὸν σύστημα. Κατὰ τὴν διεργασίαν ταύτην διαπιστοῦται πειραματικῶς ὅτι ἔργον ἐκτελεῖται ὑπὸ τοῦ μηχανικοῦ συστήματος ἐπὶ τοῦ συστήματος, τοῦ περιεχομένου ἐντὸς τοῦ δοχείου. Τὸ ρευστόν, ὁ τροχὸς καὶ τὸ τμήμα τοῦ ἄξονος μέχρι τῶν τοιχωμάτων τοῦ δοχείου λαμβάνονται ὡς ἑνιαῖον σύστημα. Ἐν τούτοις, τὸ ἔργον τὸ ἐκτελούμενον ἐπὶ τοῦ συστήματος δὲν δύναται νὰ ὑπολογισθῆ ἐπὶ τῇ βάσει τοῦ δοθέντος ὀρισμοῦ τοῦ ἔργου, δεδομένου ὅτι οὐδεμία μετατόπισις ἢ γενικώτερον παραμόρφωσις τοῦ συστήματος ἐγένετο. Δέον νὰ σημειωθῆ ὅτι τυχὸν ἰσχυρισμὸς ὅτι τὸ μηχανικὸν ἔργον μετετράπη πρῶτον εἰς θερμότητα, ἢ ὁποία ἐν συνεχείᾳ μετέβαλε τὴν κατάστασιν τοῦ συστήματος (π.χ. δι' αὐξήσεως τῆς θερμοκρασίας, πίεσεως κλπ.), δὲν δύναται νὰ δικαιολογηθῆ ἐπὶ φαινομενολογικῆς βάσεως. Ἐκεῖνο τὸ ὅλοϊον ἐκ τοῦ πειράματος διαπιστοῦται εἶναι ὅτι τὸ ἐξωτερικὸν μηχανικὸν σύστημα ἐκτελεῖ ἐπὶ τοῦ συστήματός μας ἔργον, τὸ ὅλοϊον καὶ μόνον δύναται νὰ μετρηθῆ.

Ἄναλογος εἶναι ἡ περίπτωσις, κατὰ τὴν ὁποίαν εἰς τὸ ὡς ἄνω περιγραφέν δοχεῖον εὐρίσκεται ὁμοῦ μετὰ τοῦ ρευστοῦ καὶ μεταλλικὸν σύρμα, δυνάμενον νὰ χρησιμεύσῃ ὡς ἠλεκτρικὴ ἀντίστασις κατὰ τὴν σύνδεσιν τῶν ἄκρων τούτου πρὸς ἠλεκτρικὴν πηγὴν. Καὶ εἰς τὴν περίπτωσιν ταύτην ἔργον ἠλεκτρικὸν δύναται νὰ πρόσφερθῆ εἰς τὸ σύστημα, μὴ δυνάμενον ὅμως νὰ ὑπολογισθῆ ἐκ τοῦ δοθέντος ὀρισμοῦ ἔργου.

Ἐκ τῶν ὡς ἄνω παραδειγμάτων εἶναι προφανῆς ἡ ἀνάγκη διατυπώσεως ἐνὸς γενικωτέρου ὀρισμοῦ τοῦ ἔργου εἰς τὴν περιοχὴν τῆς θερμοδυναμικῆς. Ἴσως ἡ ἱκανοποιητικώτερα γενίκευσις τοῦ ἔργου εἰς τὴν θερμοδυναμικὴν ἔχει δοθῆ ὑπὸ τοῦ Gibbs (βλέπε J. W. Gibbs, *The Collected Works*, Yale University Press, vol. 1, p. 51, 1957), ἐπίσης G. Hatsopoulos καὶ J. Keenan, *Principles of General Thermodynamics*, John Wiley & Sons, p. 22, 1965, καὶ M. Zemansky, *Heat and Thermodynamics*, Mc Graw-Hill, Fifth Edition, p. 51, 1968). Κατὰ τὸν Gibbs τὸ τελικὸν κριτήριον ἐκτελέσεως ἔργου ἐπὶ συστήματος θὰ ἀποτελέσῃ ἐπανάληψις τῆς διεργασίας διὰ συζεύξεως τοῦ συστήματος πρὸς καθαρῶς μηχανικὸν τοιοῦτον, π.χ. πρὸς σταθμὰ εὐρισκόμενα εἰς δεδομένην στάθμην. Ἐὰν κατὰ τὴν ἐπαναληπτικὴν διεργασίαν, μὲ μοναδικὸν ἐξωτερικὸν σύστημα τὸ ὡς ἄνω μηχανικὸν, διαπιστωθῆ μεταβολὴ εἰς τὴν στάθμην εἰς τὴν ὁποίαν εὐρίσκονται τὰ σταθμὰ, ὅχι μόνον ὑπάρχει ἀλληλεπίδρασις ἔργου, ἀλλὰ καὶ τὸ τελευταῖον μετρεῖται ἐκ τοῦ ἐξωτερικοῦ τούτου συστήματος.

§ 3.2. Ὁ πρῶτος νόμος

Εἰς πλείστας φυσικὰς θεωρίας προέχουσιν θέσιν καταλαμβάνουν οἱ νόμοι διατηρήσεως. Οἱ νόμοι οὗτοι ἀναφέρονται εἰς τὴν διατήρησιν, δηλαδὴ τὸ ἀναλλοίωτον ὡς πρὸς τὸν χρόνον, ὠρισμένων φυσικῶν ποσοτήτων ἐνὸς συστήματος καὶ μάλιστα ἀνεξαρτήτως τῆς πολυπλοκότητος τῶν μεταβολῶν εἰς τὰς ὁποίας ὑποβάλλεται τοῦτο. Οὕτως, εἰς τὴν κλασσικὴν μηχανικὴν διαπιστοῦται ὅτι εἰς ἀπομεμονωμένον σύστημα σωματιδίων, ὑπὸ τὴν προϋπόθεσιν ὅτι αἱ συγκρούσεις μεταξὺ τῶν σωματιδίων εἶναι ἔλαστικά, ἡ ὀλικὴ ἐνέργεια τοῦ συστήματος παραμένει σταθερά, δηλαδὴ ἀνεξάρτητος τοῦ χρόνου. Ἐὰν τὸ σύστημα δὲν εἶναι ἀπομεμονωμένον, τὸ ἔργον, τὸ ἐκτελούμενον ὑπὸ ἐξωτερικῶν δυνάμεων, ἐμφανίζεται ἢ ὡς κινητικὴ ἐνέργεια ἢ ὡς ἐνέργεια ἔλαστικῶν παραμορφώσεων. Ἐπομένως, κατὰ τὴν ἀλληλεπίδρασιν δύο καθαρῶς μηχανικῶν συστημάτων ἡ ὀλικὴ ἐνέργεια διατηρεῖται, ἐφ' ὅσον εἰς ταύτην, ἐκτὸς τῆς κινητικῆς τῶν ἐνεργείας, συμπεριληφθῆ μία μορφή δυναμικῆς ἐνεργείας ἐξαρτωμένη ἐκ τῆς γεωμετρίας τῶν συστημάτων.

Εἰς περίπτωσιν στερεοῦ σώματος, κινουμένου εἰς τὸ πεδίου βαρύτητος, ἡ κινητικὴ του ἐνέργεια μεταβάλλεται καί, ἐκ πρώτης ὄψεως, ἡ ὀλικὴ ἐνέργειά του ἐμφανίζεται ὡς μὴ διατηρουμένη. Πειραματικῶς ὅμως διαπιστοῦται ὅτι τὸ ἔργον, τὸ ἐκτελούμενον διὰ τὴν μεταφορὰν τοῦ σώματος ἀπὸ δεδομένης ἀρχικῆς στάθμης ἐπὶ τῆς κατακορύφου εἰς ἐπίσης δεδομένην τελικὴν, δὲν ἐξαρτᾶται ἀπὸ τὸν δρόμον, ὃ ὁποῖος ἠκολουθήθη διὰ τὴν μεταφορὰν ταύτην, οὔτε ἀπὸ τὴν πηγὴν ἢ ὁποία προσέφερε τὸ ἔργον ἢ τὴν ταχύτητα τῆς μεταφορᾶς, ἀλλὰ μόνον ἐκ τῆς θέσεως τῶν σταθμῶν ἐπὶ τῆς κατακορύφου, ὑπὸ τὴν προϋπόθεσιν ὅτι τὸ σύστημα εἶναι καθαρῶς μηχανικόν. Οὕτως, ἐὰν εἰς τὴν κινητικὴν ἐνέργειαν τοῦ συστήματος προστεθῆ καὶ μία δυναμικὴ, λόγῳ θέσεως τούτου εἰς τὸ πεδίου βαρύτητος, ἡ ὀλικὴ ἐνέργεια διατηρεῖται.

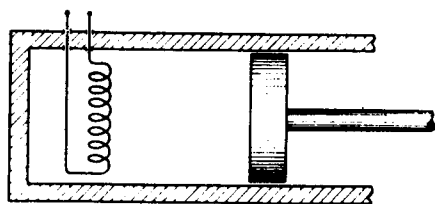
Γενικῶς δύναται νὰ λεχθῆ ὅτι ἡ ἐνέργεια ἀπομεμονωμένου μηχανικοῦ συστήματος, ὅσονδήποτε πολυπλόκου, διατηρεῖται, ἐὰν εἰς τὸν ὑπολογισμὸν τῆς ὀλικῆς ἐνεργείας ληφθῆ ὑπ' ὄψιν ἡ κινητικὴ ἐνέργεια τῶν διαφόρων τμημάτων τούτου καὶ ἡ δυναμικὴ ἐνέργεια ἢ συνυφασμένη μὲ ἐκάστην τῶν παραμορφωτικῶν συντεταγμένων, τῶν ἀπαραιτήτων διὰ τὴν πλήρη περιγραφὴν τῆς μηχανικῆς καταστάσεως τοῦ συστήματος.

Εἰς μὴ μηχανικὰ συστήματα, δηλαδὴ συστήματα ἢ περιγραφή τῶν ὁποίων δὲν εἶναι πλήρης μὲ μόνας τὰς παραμορφωτικὰς συντεταγμένας, ἡ ὀλικὴ ἐνέργεια ἐμφανίζεται ὡς μὴ διατηρουμένη. Ὡς ἐδείχθη εἰς τὴν παράγραφον (1.2), ἡ κατάστασις ἐνὸς τοιούτου συστήματος ἀπαιτεῖ διὰ τὴν πλήρη περιγραφὴν μίαν ἐπὶ πλέον μὴ παραμορφωτικὴν συντεταγμένην. Ἐνδιαφέρει ἐπομένως νὰ δειχθῆ, ἐὰν καὶ εἰς τὴν περίπτωσιν ταύτην δύναται ἐπὶ φαινομενολο-

γικῆς καθαρῶς βάσεως, δηλαδή διὰ γενικεύσεως πειραματικῶν δεδομένων ἐκ σχετικῶς ἀπλῶν πειραμάτων, νὰ ἐπεκταθῆ ἡ ἀρχὴ τῆς διατηρήσεως τῆς ἐνεργείας. Τίθεται ἐν προκειμένῳ τὸ πρόβλημα τῆς ἀναζητήσεως νέων φυσικῶν ποσοτήτων, θεωρουμένων ὡς μορφῶν ἐνεργείας, εἰς τρόπον ὥστε ἡ ἀρχὴ τῆς διατηρήσεως νὰ ἰσχύσῃ ἐπὶ γενικωτέρων συστημάτων, ὡς τὰ θερμοδυναμικά.

Εἶναι λογικὸν νὰ ἐξετασθῆ πρῶτον ἡ περίπτωσις περιορισμένης κατηγορίας διεργασιῶν θερμοδυναμικῶν συστημάτων καὶ νὰ διερευνηθῆ, εἰς τὴν περίπτωσιν ταύτην, ἡ δυνατότης συνδυασμοῦ μετὰ τὴν θερμοδυναμικὴν κατάστασιν τοῦ συστήματος μιᾶς μορφῆς ἐνεργείας, λαμβανομένης ὑπ' ὄψιν τῆς ὁποίας ἡ ἀρχὴ τῆς διατηρήσεως τῆς ἐνεργείας ἐπεκτείνεται καὶ ἐπὶ τῶν συστημάτων τούτων, τοῦλάχιστον διὰ τὴν περιορισμένην ταύτην κατηγορίαν διεργασιῶν.

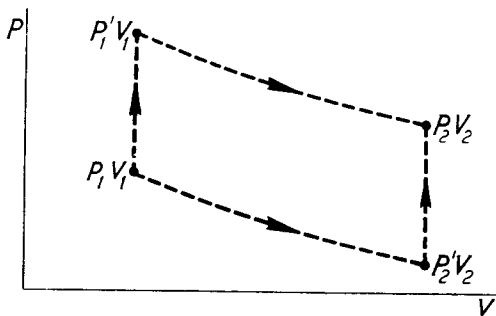
Αἱ ἀδιαβατικαὶ διεργασίαι προσφέρονται ἰδιαίτερος πρὸς τὸν σκοπὸν τοῦτον, δεδομένου ὅτι κατὰ ταύτας μόνον μηχανικαὶ ἐπιδράσεις ἐπὶ τοῦ συστήματος εἶναι δυναταί. Ὡς ἤδη ἐλέχθη εἰς τὴν προηγουμένην παράγραφον, τοιαῦται ἐπιδράσεις δύνανται διὰ καταλλήλου συζεύξεως τοῦ θερμοδυναμικοῦ συστήματος πρὸς ἰδανικὸν μηχανικὸν σύστημα (σταθμὰ εἰς τὸ πεδίον βαρῦτητος, ἐλατήριον) νὰ ὀδηγήσουν εἰς τὸν ὑπολογισμὸν τοῦ ἔργου, τὸ ὁποῖον ἐκτελεῖται ὑπὸ ἢ ἐπὶ τοῦ συστήματος κατὰ δεδομένην ἀδιαβατικὴν διεργασίαν.



Σχῆμα 3.2.1. Πειραματικὴ διάταξις διὰ τὴν μελέτην ἀδιαβατικῶν διεργασιῶν.

ἠλεκτρικὴν ἀντίστασιν, διὰ τῆς ὁποίας εἶναι δυνατόν νὰ προσφερθῆ εἰς τὸ σύστημα ἠλεκτρικὸν ἔργον (σχ. 1). Τὰ τοιχώματα τοῦ συστήματος εἶναι ἀδιαβατικά. Ἐστῶσαν δύο προκαθορισμέναι καταστάσεις τοῦ συστήματος, αἱ P_1, V_1 καὶ P_2, V_2 . Μεγάλος ἀριθμὸς ἀδιαβατικῶν διεργασιῶν δύναται νὰ συνδέσῃ τὰς δύο ταύτας καταστάσεις, δύο δὲ τούτων ἀπεικονίζονται εἰς τὸ σχῆμα 2.

Ἀρχικῶς τὸ σύστημα εὐρίσκεται εἰς τὴν κατάστασιν τὴν χαρακτηριζομένην ἀπὸ τὰς τιμὰς P_1, V_1 . Ὁ ὄγκος τοῦ



Σχῆμα 3.2.2. Σύνδεσις δύο καταστάσεων διὰ δύο ἀδιαβατικῶν διεργασιῶν.

συστήματος τηρείται σταθερός εις τὴν τιμὴν V_1 , αὐξάνεται δὲ ἡ πίεσις δι' ἠλεκτρικοῦ ἔργου προσφερομένου μέσῳ τῆς ἠλεκτρικῆς ἀντιστάσεως. Οὕτω τὸ σύστημα φέρεται εἰς τὴν κατάστασιν P'_1, V_1 , ὅπου καὶ διακόπτεται ἡ παροχὴ ἠλεκτρικοῦ ἔργου. Ἀκολουθῶς ἡ πίεσις μειοῦται εἰς P_2 καὶ τὸ σύστημα ἀφίεται νὰ καταλάβῃ τὴν κατάστασιν P_2, V_2 . Οὕτω συμπληροῦται ἡ πρώτη διεργασία, ἡ ὁποία ἔφερε τὸ σύστημα ἀπὸ τὴν προκαθωρισμένην ἀρχικὴν κατάστασιν P_1, V_1 εἰς τὴν ἐπίσης προκαθωρισμένην τελικὴν P_2, V_2 . Τὸ σύστημα ἐπαναφέρεται εἰς τὴν ἀρχικὴν του κατάστασιν P_1, V_1 καὶ ἐπιχειρεῖται ἡ ἀκόλουθος δευτέρα διεργασία: Ἡ πίεσις τοῦ συστήματος μειοῦται εἰς P'_2 , καὶ ἀφίεται τὸ σύστημα νὰ ἔλθῃ εἰς τὴν κατάστασιν P'_2, V_2 . Εἰς τὴν κατάστασιν ταύτην ὁ ὄγκος τηρεῖται σταθερός καὶ παρέχεται ἠλεκτρικὸν ἔργον μέχρις ὅτου τὸ σύστημα εὔρεθῇ εἰς τὴν κατάστασιν P_2, V_2 . Πλεῖστοι ἄλλοι δρόμοι δύνανται νὰ χαραχθοῦν εἰς τὸ ὡς ἄνω διάγραμμα διὰ καταλλήλων ἀδιαβατικῶν ἰσοχῶρων (προσφορά ἠλεκτρικοῦ ἔργου) καὶ ἀδιαβατικῶν ἐκτονώσεων διεξαγομένων μὲ ποικίλλουσαν ταχύτητα. Ἡ ἀποφασιστικῆς σημασίας διαπίστωσις ἐκ τῶν πειραμάτων τούτων εἶναι ὅτι τὸ ἔργον κατὰ τὰς ὡς ἄνω ἀδιαβατικὰς διεργασίας ἦτο τὸ αὐτό, ἐφ' ὅσον ἡ ἀρχικὴ καὶ τελικὴ κατάστασις τοῦ συστήματος εἰς ὅλας τὰς διεργασίας ἦσαν αἱ αὐταί. Γενίκευσις ἐκ τῶν πειραμάτων τούτων ὀδηγεῖ εἰς τὴν ἀκόλουθον διατύπωσιν τοῦ πρώτου τούτου νόμου τῆς θερμοδυναμικῆς:

Τὸ ἔργον, τὸ ἐκτελούμενον διὰ τὴν δι' ἀδιαβατικῆς διεργασίας μεταβάσιν συστήματος ἐκ δεδομένης ἀρχικῆς καταστάσεως εἰς ἐπίσης δεδομένην τελικὴν κατάστασιν, εἶναι ἀνεξάρτητον τῶν ἐνδιαμέσων καταστάσεων, διὰ τῶν ὁποίων διέρχεται τὸ σύστημα, ἢ τῆς πηγῆς ἢ ὁποῖα λαμβάνει τοῦτο, ἐξαρτᾶται δὲ ἀποκλειστικῶς ἀπὸ τὴν ἀρχικὴν καὶ τελικὴν κατάστασιν τοῦ συστήματος.

Πρέπει νὰ τονισθῇ ὅτι ὁ νόμος οὗτος ἀναφέρεται μόνον εἰς ἀδιαβατικὰς διεργασίας. Ἐστω σύστημα περιγραφόμενον διὰ τῶν συντεταγμένων $x (x = x_1, \dots, x_n)$, καὶ δύο τυχοῦσαι καταστάσεις αὐτοῦ x' καὶ x'' . Συμφώνως πρὸς τὸν πρῶτον νόμον τὸ ἔργον w_a κατὰ τὴν ἀδιαβατικὴν διεργασίαν, τὴν ὀδηγοῦσαν τὸ σύστημα ἐκ τῆς καταστάσεως x' εἰς τὴν κατάστασιν x'' , εἶναι μόνον συνάρτησις τῶν καταστάσεων τούτων. Ἐπομένως δυνάμεθα νὰ γράψωμεν:

$$w_a = f(x', x'') \quad (3.2.1)$$

§ 3.3. Έσωτερική ενέργεια

Ἐστῶσαν τρεῖς καταστάσεις x', x'' καὶ x''' συστήματος, διατεταγμέναι εἰς τρόπον ὥστε μεταβάσεις ἀδιαβατικαὶ ἀπὸ τὴν κατάστασιν x' πρὸς

τὴν x'' καὶ ἀπὸ τὴν x'' εἰς τὴν x''' νὰ εἶναι δυνατά. Ἐπομένως καὶ μεταβάσις ἀδιαβατικὴ ἀπὸ τὴν x' εἰς τὴν x''' εἶναι ἐπίσης δυνατὴ (μεταβατικὴ ιδιότης τῶν ἀδιαβατικῶν διεργασιῶν). Τὸ ἔργον κατὰ τὴν μετάβασιν ἀπὸ x' εἰς x''' πρέπει νὰ ἰσοῦται, κατὰ τὸν πρῶτον νόμον, πρὸς τὸ ἄθροισμα τῶν ἔργων κατὰ τὰς μεταβάσεις ἀπὸ τὴν κατάστασιν x' εἰς τὴν x'' καὶ ἀπὸ τὴν κατάστασιν x'' εἰς τὴν x''' . Οὕτως ἐν συμφωνίᾳ πρὸς τὴν ἐξίσωσιν (3.2.1) δυνάμεθα νὰ γράψωμεν :

$$f(x', x''') = f(x', x'') + f(x'', x''') \quad (3.3.1)$$

Ἡ ἐξίσωσις αὕτη πρέπει νὰ ἰσχύη δι' οἵανδήποτε ἐνδιάμεσον κατάστασιν x'' , δεδομένου ὅτι τὸ ἀδιαβατικὸν ἔργον εἶναι ἀνεξάρτητον τῶν ἐνδιαμέσων καταστάσεων, διὰ τῶν ὁποίων διήλθε τὸ σύστημα κατὰ τὴν μετάβασιν ἀπὸ τὴν κατάστασιν x' εἰς τὴν x''' . Τοῦτο ὑποδηλοῖ ὅτι κατὰ τὴν πρᾶξιν τῆς ἀθροίσεως εἰς τὴν δευτέραν πλευρὰν τῆς ἐξισώσεως (1) αἱ μεταβληταὶ x'' πρέπει νὰ ἀπαλείφονται. Τοῦτο εἶναι τότε μόνον δυνατόν, ὅταν ἡ συνάρτησις $f(x', x'')$ δύναται νὰ γραφῆ ὡς διαφορὰ μιᾶς συναρτήσεως τῶν x' καὶ τῆς αὐτῆς συναρτήσεως τῶν x'' . Οὕτω πρέπει νὰ ἰσχύη :

$$f(x', x'') = U(x') - U(x'') \quad (3.3.2)$$

Ἐπομένως, συμφώνως πρὸς τὸν πρῶτον νόμον τῆς θερμοδυναμικῆς, μὲ οἵονδήποτε θερμοδυναμικὸν σύστημα εἶναι συνυφασμένη μία φυσικὴ ποσότης U , συνάρτησις τῶν συντεταγμένων του, τοιαύτη ὥστε ἡ διαφορὰ μεταξὺ τῶν τιμῶν τῆς U εἰς δύο καταστάσεις νὰ ἰσοῦται πρὸς τὸ ὑπὸ τοῦ συστήματος ἐκτελούμενον ἔργον κατὰ τὴν ἀδιαβατικὴν σύνδεσιν τῶν καταστάσεων τούτων. Ἡ φυσικὴ αὕτη ποσότης U ὀνομάζεται *συνάρτησις ἐσωτερικῆς ἐνεργείας* τοῦ συστήματος, ἢ ἀπλούστερον *ἐσωτερικὴ ἐνέργεια* τοῦ συστήματος. Συνήθως ὀμιλοῦμεν περὶ τῆς ἐσωτερικῆς ἐνεργείας συστήματος εἰς δεδομένην κατάστασιν τούτου, ἐννοοῦντες τὴν τιμὴν τῆς συναρτήσεως τῆς ἐσωτερικῆς ἐνεργείας εἰς τὴν κατάστασιν ταύτην.

Ἐὰν τὸ σύμβολον Δ πρὸ μιᾶς ιδιότητος X ὑποδηλοῖ τὴν αὔξησιν τῆς τιμῆς τῆς ιδιότητος ταύτης κατὰ τὴν μετάβασιν τοῦ συστήματος ἔκ τινος ἀρχικῆς εἰς μίαν τελικὴν κατάστασιν, δηλαδὴ ἐάν :

$$\Delta X = X(x'') - X(x') = X'' - X' \quad (3.3.3)$$

τότε ἡ ἐξίσωσις (2), ἐν συνδυασμῷ πρὸς τὴν (3.2.1), δύναται νὰ γραφῆ ὑπὸ τὴν μορφήν :

$$w_a + \Delta U = 0 \quad (3.3.4)$$

δεδομένου ὅτι $U' - U'' = -\Delta U$.

Δέον να τονισθῆ ὅτι εἰς τὴν ἑξίσωσιν (4) w_a εἶναι τὸ ὑπὸ τοῦ συστήματος ἐκτελούμενον ἔργον. Ἐπομένως ἀρνητικὴ τιμὴ ἔργου ὑποδηλοῖ ἔργον ἐκτελούμενον ἐπὶ τοῦ συστήματος, δηλαδὴ παρεχόμενον εἰς τὸ σύστημα. Ἡ ἑξίσωσις (4) ἐκφράζει τὸ γεγονός ὅτι ἡ αὔξισις τῆς ἑσωτερικῆς ἐνεργείας (ΔU) συστήματος κατὰ μίαν ἀδιαβατικὴν μετάβασιν ἰσοῦται πρὸς τὸ ἐπὶ τοῦ συστήματος ἐκτελούμενον ἔργον κατὰ τὴν μετάβασιν ταύτην, ἀποτελεῖ δὲ αὕτη τὴν μαθηματικὴν ἔκφρασιν τοῦ πρώτου νόμου τῆς θερμοδυναμικῆς. Ἡ εἰσαγωγή τῆς U ὡς συναρτήσεως τῶν μεταβλητῶν τοῦ συστήματος, ὡς αὕτη ὀρίζεται ὑπὸ τῆς ἑξισώσεως (2), δικαιολογεῖ τὴν ἀνεξαρτησίαν τοῦ ἀδιαβατικοῦ ἔργου ἀπὸ τὸν δρόμον κατὰ μίαν συγκεκριμένην ἀδιαβατικὴν μετάβασιν. Ὁ τρόπος εἰσαγωγῆς ταύτης δὲν εἶναι διάφορος ἐκείνου τῆς εἰσαγωγῆς τῆς συναρτήσεως τῆς δυναμικῆς ἐνεργείας μηχανικοῦ συστήματος, ὡς συναρτήσεως τῆς θέσεως τούτου κατὰ τὴν διεύθυνσιν τῆς κατακορύφου.

Πρέπει νὰ τονισθῆ ὅτι τὸ θερμοδυναμικὸν σύστημα, θεωρούμενον ὡς μηχανικόν, εὐρίσκεται εἰς κατάστασιν στατικῆς ἰσορροπίας. Ἐπομένως ἡ διαφορὰ ΔU δὲν περιλαμβάνει μεταβολὰς εἰς τὴν κινητικὴν ἢ τὴν δυναμικὴν ἐνέργειαν τοῦ συστήματος. Αἱ παραμορφωτικαὶ συντεταγμέναι τούτου περιγράφουν τὴν μακροσκοπικὴν δομὴν τῶν τμημάτων ἐξ ὧν ἀποτελεῖται τοῦτο, ἢ (εἰς ἀνοικτὰ συστήματα) τὴν ἑσωτερικὴν μακροσκοπικὴν χημικὴν δομὴν τούτου (χημικὴν σύνθεσιν). Ἐκ τούτου δικαιολογεῖται καὶ ἡ ὀνομασία ἑσωτερικῆς ἐνέργειας. Εἰς περιπτώσεις, κατὰ τὰς ὁποίας προκύπτει μεταβολὴ εἰς τὴν κινητικὴν κατάστασιν ἢ συγκρίνονται καταστάσεις διαφέρουσαι σοβαρῶς εἰς δυναμικὴν ἐνέργειαν, λόγῳ πεδίου βαρύτητος ἢ φυγοκέντρου πεδίου, πρέπει νὰ ληφθοῦν ὑπ' ὄψιν ἀντίστοιχοι ἐνεργειακοὶ μεταβολαί.

Αἱ διαστάσεις τῆς συναρτήσεως τῆς ἑσωτερικῆς ἐνεργείας εἶναι βεβαίως διαστάσεις ἐνεργείας καὶ ὡς ἐκ τούτου δύναται αὕτη νὰ μετρηθῆ εἰς τὰς ἐκ τῆς μηχανικῆς γνωστὰς μονάδας.

Ἐκ τῆς ἑξισώσεως (4) προκύπτει ὅτι αἱ διαφοραὶ ΔU μεταξὺ ὄλων τῶν δυνατῶν καταστάσεων συστήματος ὀρίζονται ἐκ τοῦ μηχανικοῦ ἔργου, τοῦ ἐκτελουμένου ὑπὸ τοῦ συστήματος κατὰ τὰς ἀντιστοίχους ἀδιαβατικὰς διεργασίας. Τίθεται ἐπομένως τὸ ἐρώτημα, ἐὰν εἶναι δυνατὴ ἀδιαβατικὴ μετάβασις ἀπὸ τυχούσαν ἀρχικὴν εἰς τυχούσαν τελικὴν κατάστασιν. Ἡ ἀπάντησις εἶναι ἀρνητικὴ, ὡς θὰ δειχθῆ ἀργότερον ἐκ τῆς ἀρχῆς Καραθεοδωρῆ. Ἐν τούτοις, ὡς γενίκευσις ἐκ τοῦ πειράματος, δύναται νὰ διατυπωθῆ ἡ ἀκόλουθος πρότασις:

Ἐὰν X' καὶ X'' εἶναι δύο τυχούσαι προκαθορισμέναι καταστάσεις συστήματος, τοιαῦται ὥστε ἀδιαβατικὴ μετάβασις ἐκ τῆς X' πρὸς τὴν X'' νὰ εἶναι ἀδύνατος, μετάβασις ἐκ τῆς X'' πρὸς τὴν X' εἶναι δυνατὴ.

Ἡ πρότασις αὕτη, ὡς μὴ δυναμένη νὰ ἀποδειχθῆ ἐκ τῶν νόμων τῆς θερμοδυναμικῆς, πρέπει νὰ θεωρηθῆ ὡς ἀποτελοῦσα τὸ περιεχόμενον ἑνὸς

ανεξαρτήτου βοηθητικού νόμου. Ο νόμος ούτος εκφράζει τὸ γεγονός ὅτι δύο καταστάσεις συνδέονται πάντοτε ἀδιαβατικῶς καὶ οὕτω ἐκ τοῦ ἀδιαβατικοῦ ἔργου παρέχεται ἡ δυνατότης μετρήσεως τῆς διαφορᾶς τῆς ἐσωτερικῆς ἐνεργείας μεταξὺ δύο τυχοῦσῶν καταστάσεων.

Ἡ διατύπωσις τῆς ὡς ἄνω προτάσεως ἀπορρέει ἐκ τῆς δυνατότητας αὐξήσεως τῆς ἐσωτερικῆς ἐνεργείας διὰ πρωςοφορᾶς ἀδιαβατικοῦ ἔργου εἰς σύστημα τοῦ ὁποίου ἡ γεωμετρία (π.χ. ὁ ὄγκος) παραμένει σταθερά, ὡς εἰς τὴν περίπτωσιν τοῦ πειράματος τῆς παραγράφου (3.2). (Διὰ λεπτομερείας ἐπὶ τῆς προτάσεως ταύτης παραπέμπομεν εἰς H. Buchdahl, *The Concepts of Classical Thermodynamics*, Cambridge University Press, p. 42, 1966, καὶ P. Landsberg, *Thermodynamics*, Interscience Publishers, p. 23, 1961).

Ἡ ἐξίσωσις (4) προσδιορίζει μόνον διαφορὰς τῆς τιμῆς τῆς συναρτήσεως ἐσωτερικῆς ἐνεργείας. Ἡ τιμὴ ταύτης εἰς δεδομένην κατάστασιν τοῦ συστήματος ὁρίζεται πλήρως, ἐὰν μία αὐθαίρετος τιμὴ δοθῇ εἰς τινα κατάστασιν τοῦ συστήματος, λαμβανομένην ὡς κατάστασιν ἀναφορᾶς.

Κατὰ τὰς ἀδιαβατικὰς διεργασίας, αἱ ὁποῖαι ᾠδήγησαν εἰς τὴν διατύπωσιν τοῦ πρώτου νόμου, δὲν ἀπεκλείσθη ἡ ὑπαρξὶς ἐσωτερικῶν ἀδιαβατικῶν διαχωρισμάτων εἰς τὸ σύστημα. Ἐὰς θεωρήσωμεν δύο τυχοῦσας καταστάσεις συστήματος A καὶ ἀδιαβατικὴν διεργασίαν συνδέουσαν ταύτας. Κατὰ τὴν διεργασίαν ταύτην ἔχομεν :

$$\Delta U_A = - (w_a)_A \quad (3.3.5)$$

Ἐὰς ἐπαναλάβωμεν τὴν αὐτὴν ἀκριβῶς διεργασίαν μετὰ προηγουμένην παρεμβολὴν ἀδιαβατικοῦ διαχωρίσματος, τὸ ὁποῖον διαιρεῖ τὸ σύστημα A εἰς δύο μέρηματα B καὶ Γ. Δι' ἕκαστον τῶν τμημάτων θὰ ἰσχύη :

$$\Delta U_B = - (w_a)_B \quad \text{καὶ} \quad \Delta U_\Gamma = - (w_a)_\Gamma \quad (3.3.6)$$

Ἄλλὰ αἱ δύο ὡς ἄνω διεργασίαι ἀποτελοῦν ἀπλῶς δύο διαφόρους τρόπους ἀδιαβατικῆς μεταβάσεως ἐκ τῆς αὐτῆς ἀρχικῆς πρὸς τὴν αὐτὴν τελικὴν κατάστασιν καὶ ἐπομένως ἐκ τοῦ πρώτου νόμου προκύπτει :

$$(w_a)_A = (w_a)_B + (w_a)_\Gamma \quad (3.3.7)$$

Ἐκ συνδυασμοῦ τῆς τελευταίας ἐξισώσεως μὲ τὰς (5) καὶ (6) ἔχομεν :

$$\Delta U_A = \Delta U_B + \Delta U_\Gamma \quad (3.3.8)$$

Ἡ ἐξίσωσις αὐτὴ ἐκφράζει τὴν προσθετικὴν ιδιότητα τῆς ἐσωτερικῆς ἐνεργείας. Πρὸς τοῦτο ἀρκεῖ ἡ τιμὴ τῆς ἐσωτερικῆς ἐνεργείας εἰς τινα ἐπιλεγησομένην κατάστασιν ἀναφορᾶς τοῦ συστήματος A (ἡ ὁποία τιμὴ, ὡς εἶδομεν,

ἀφίνεται ἀκαθόριστος ἀπὸ τὸν πρῶτον νόμον) νὰ ὀρισθῇ κατὰ τοιοῦτον τρόπον, ὥστε νὰ ἰσοῦται πρὸς τὸ ἄθροισμα τῶν ἀντιστοιχῶν τιμῶν τῶν συστημάτων Β καὶ Γ εἰς τὰς ἀντιστοιχοῦς καταστάσεις ἀναφορᾶς τούτων. Οὕτως ἡ ἐξίσωσις (8) δύναται νὰ γραφῇ:

$$U_A = U_B + U_\Gamma \quad (3.3.9)$$

Εἶναι φυσικῶς εὐλογος ἡ παραδοχὴ ὅτι τὸ ἐπὶ τοῦ συστήματος ἐκτελούμενον ἔργον διὰ μεταβάσεις μεταξὺ γειτονικῶν θέσεων ἔχει ὄριον τὸ μηδέν, ἐφ' ὅσον ἡ «ἀπόστασις» μεταξὺ τῶν καταστάσεων τούτων τείνει πρὸς τὸ μηδέν. Ἐπομένως ἡ συνάρτησις τῆς ἐσωτερικῆς ἐνεργείας πρέπει νὰ θεωρηθῇ, ἐντὸς ὀρισμένων ὁρίων τῶν συντεταγμένων ταύτης, ὡς συνεχῆς. Τέλος ἡ ἐσωτερικὴ ἐνέργεια, ὡς συνέπεια τοῦ πρώτου νόμου, εἶναι μονότιμος συνάρτησις τῶν ἀνεξαρτήτων μεταβλητῶν. Μὲ ἄλλας λέξεις αἱ ἰσοενεργειακαὶ καμπύλαι ἢ ἐπιφάνειαι δὲν πρέπει νὰ τέμνονται (ὑπὸ τὴν προϋπόθεσιν ὅτι αἱ ἐπιλεγείσαι ὡς συντεταγμένα τοῦ συστήματος περιγράφουν μοναδικῶς τὴν κατάστασιν τούτου).

§ 3.4. Θερμότης

Θεωρήσωμεν δύο καταστάσεις συστήματος συντεταγμένων x μὲ τιμὰς x' καὶ x'' ἀντιστοιχῶς. Εἰς ἐκάστην τούτων ἀντιστοιχοῦν μοναδικαὶ τιμαὶ U' καὶ U'' τῆς συναρτήσεως ἐσωτερικῆς ἐνεργείας καὶ μάλιστα ἀνεξαρτήτως τῆς ἀδιαβατικῆς ἢ μὴ μονώσεως τοῦ συστήματος, δεδομένου ὅτι ἡ ἐσωτερικὴ ἐνέργεια εἶναι συνάρτησις τῶν συντεταγμένων καὶ μόνον τῶν συντεταγμένων τούτου. Ἡ ἀδιαβατικὴ σύνδεσις τούτων ἀποτελεῖ ἀπλῶς μέθοδον μετρήσεως τῆς διαφορᾶς τῆς ἐσωτερικῆς ἐνεργείας μεταξὺ τῶν δύο τούτων καταστάσεων. Ἐὰν ἡ διεργασία συνδέσεως τῶν ὡς ἄνω καταστάσεων διεξαχθῇ χωρὶς τὸν περιορισμὸν τῆς ἀδιαβατικῆς μονώσεως τοῦ συστήματος, διαπιστοῦται γενικῶς ὅτι:

$$\Delta U + w \neq 0 \quad (3.4.1)$$

ὅπου w τὸ ὑπὸ τοῦ συστήματος ἐκτελεσθὲν ἔργον κατὰ τὴν μὴ ἀδιαβατικὴν ταύτην διεργασίαν. Δεδομένου ὅτι ἡ μεταβολὴ εἰς τὴν τιμὴν τῆς ἐσωτερικῆς ἐνεργείας ἐξαρτᾶται μόνον ἀπὸ τὴν ἀρχικὴν καὶ τελικὴν κατάστασιν, πρέπει νὰ δεχθῶμεν ὅτι κατὰ τὴν μὴ ἀδιαβατικῶς διεξαχθεῖσαν διεργασίαν μία ἄλλη φυσικὴ ποσότης, μὴ δυναμένη νὰ περιγραφῇ ὡς ἔργον, προσετέθη εἰς τὸ σύστημα. Τὴν ποσότητα ταύτην ὀνομάζομεν *θερμότητα* καὶ συμβολίζομεν διὰ q . Οὕτως ἀντὶ τῆς ἀνισότητος (1) δυνάμεθα νὰ γράψωμεν:

$$\Delta U + w = q \quad \text{ἢ} \quad \Delta U = q - w \quad (3.4.2)$$

Δεδομένου ὅτι $\Delta U = -w_a$, ἡ (2) δύναται νὰ γραφῆ :

$$w - w_a = q \quad (3.4.3)$$

Ἐκ τῆς τελευταίας ἐξισώσεως προκύπτει ὅτι ἐὰν $q > 0$, θερμότης προστίθεται εἰς τὸ σύστημα. Ἡ ἐξίσωσις (3) ἀποτελεῖ τὸν ὄρισμόν μιᾶς νέας φυσικῆς ποσότητος, ἐχούσης διαστάσεις ἐνεργείας καὶ μετρουμένης εἰς τὰς ἐκ τῆς μηχανικῆς γνωστὰς μονάδας μετρήσεως ἔργου. Ἡ νέα αὕτη ποσότης, ἡ ἐμφανιζομένη εἰς τὰς διεργασίας θερμοδυναμικῶν συστημάτων, θὰ ἀποτελέσῃ βασικὸν στοιχεῖον εἰς τὴν θεωρίαν τῆς θερμοδυναμικῆς. Ἐρμηνεύοντες τὴν ἐξίσωσιν ὀρισμοῦ τῆς θερμότητος δυνάμεθα νὰ γράψωμεν ὅτι ἡ θερμότης, ἡ ἀπορροφουμένη κατὰ μίαν μετάβασιν ἀπὸ δεδομένην ἀρχικὴν κατάστασιν εἰς δεδομένην τελικὴν, ἰσοῦται πρὸς τὴν διαφορὰν τοῦ ἔργου τοῦ ἐκτελεσθέντος ὑπὸ τοῦ συστήματος κατὰ τὴν μετάβασιν ταύτην καὶ τοῦ ἔργου τὸ ὁποῖον θὰ ἐξετέλει τὸ σύστημα, ἐὰν ἡ μετάβασις ἐκ τῆς αὐτῆς ἀρχικῆς πρὸς τὴν αὐτὴν τελικὴν κατάστασιν ἐγίνετο ἀδιαβατικῶς.

Ἡ εἰσαγωγή τῆς ποσότητος q καὶ γενικώτερον τοῦ πρώτου νόμου τῆς θερμοδυναμικῆς ἐγένετο κατὰ τρόπον ἀπολύτως ἀνεξάρτητον τῆς ἐννοίας τῆς θερμοκρασίας, ὥστε νὰ εἶναι δυνατὸν νὰ προταχθῆ ὁ πρῶτος νόμος τοῦ μηδενικοῦ. Ἡ κατὰ τὸν ἐκτεθέντα τρόπον εἰσαγωγή καὶ ὁ ὀρισμὸς τῆς θερμότητος ἴσως θεωρηθοῦν ὡς αὐθαίρετοι, ἐὰν δὲν δειχθῆ ὅτι ἡ ποσότης q , ἡ ὑπείσερχομένη εἰς τὴν ἐξίσωσιν (3), ἔχει τὰ χαρακτηριστικὰ τὰ συνυφασμένα μὲ τὴν ἐννοίαν τῆς θερμότητος, εἰσαγομένην ὁμῶς οὐχὶ κατὰ τρόπον ἀνεξάρτητον τῆς θερμοκρασίας.

Τὰ βιαιὰ χαρακτηριστικὰ, τὰ ἀποδιδόμενα εἰς τὴν θερμότητα, εἶναι ἡ δι' ἀγωγῆς μετάδοσις ταύτης, ἡ μεταβολὴ τῆς καταστάσεως σώματος εἰς τὸ ὁποῖον προστίθεται θερμότης καὶ κυρίως ἡ διαπίστωσις ὅτι εἰς τὰ οὕτως ὀνομαζόμενα θερμομετρικὰ πειράματα ἡ θερμότης διατηρεῖται. Ὅτι τὰ δύο πρῶτα χαρακτηριστικὰ ἐνέχονται εἰς τὴν ὀρισθεῖσαν ποσότητα q ἀποδεικνύεται ἀπὸ τὴν ὑπαρξιν διαθερμικῶν τοιχωμάτων καὶ τὴν ἀποκατάστασιν νέας ἰσορροπίας, τῆς θερμοκῆς, κατὰ τὴν ἐπαφὴν δύο συστημάτων μέσῳ διαθερμικοῦ τοιχώματος. Διὰ τὴν ἀπόδειξιν τοῦ τρίτου χαρακτηριστικοῦ, δηλαδὴ τῆς διατηρήσεως τῆς ποσότητος q εἰς θερμομετρικὰ πειράματα, εἶναι ἀπαραίτητος μία πληρεστέρα ἀνάλυσις τῶν πειραμάτων τούτων. Ὡς θερμομετρικὸν πείραμα νοεῖται ἡ ἐπαφὴ δύο συστημάτων, μέσῳ ἀμετακινήτου διαθερμικοῦ τοιχώματος, ὑπὸ συνθήκας ἀπομονώσεως τοῦ συνθέτου τούτου συστήματος ἀπὸ τὸ περιβάλλον. Χαρακτηρίζοντες τὰ δύο συστήματα ὡς A καὶ B ἀντιστοίχως καὶ τὸ σύνθετον σύστημα ὡς Γ ἔχομεν δι' ἐφαρμογῆς τῆς ἐξισώσεως (2) :

$$\Delta U_A = q_A - w_A, \quad \Delta U_B = q_B - w_B, \quad \Delta U_\Gamma = q_\Gamma - w_\Gamma \quad (3.4.4)$$

*Εκ τῆς συνθήκης ἀπομονώσεως τοῦ συνθέτου συστήματος καὶ ἐκ τοῦ ἀμετακινήτου τοῦ μεταξὺ τῶν συστημάτων A καὶ B διαθερμικοῦ διαχωρίσματος προκύπτουν αἱ ἐξισώσεις :

$$\Delta U_{\Gamma} = q_{\Gamma} = w_{\Gamma} = w_A = w_B = 0 \quad (3.4.5)$$

*Ἐπομένως ἔχομεν :

$$\Delta U_A = q_A, \quad \Delta U_B = q_B \quad (3.4.6)$$

*Ἀλλά: $\Delta U_A = U''_A - U'_A$ καὶ $\Delta U_B = U''_B - U'_B$ (3.4.7)

ἄρα $\Delta U_A + \Delta U_B = (U''_A + U''_B) - (U'_A + U'_B)$ (3.4.8)

(Ὡς U'_A, U'_B, U'_Γ καὶ U''_A, U''_B, U''_Γ χαρακτηρίζονται αἱ τιμαὶ τῆς ἐσωτερικῆς ἐνεργείας εἰς τὰς ἀρχικὰς καὶ τελικὰς καταστάσεις τῶν ἀντιστοίχων συστημάτων).

*Ἐκ τῆς ιδιότητος τῆς προσθετικότητος τῆς ἐσωτερικῆς ἐνεργείας (ἐξί-σωσης 3.3.8) ἐν συνδυασμῷ μὲ τὴν πρώτην τῶν ἐξισώσεων (5) ἔχομεν :

$$\Delta U_A + \Delta U_B = U''_{\Gamma} - U'_{\Gamma} = \Delta U_{\Gamma} = 0$$

*Ἐπομένως: $\Delta U_A + \Delta U_B = q_A + q_B = 0$ (3.4.9)

Οὕτως ἀποδεικνύεται ἐκ τῆς δευτέρας τῶν ἐξισώσεων (9) ὅτι ἡ θερμότης εἰς θερμομετρικὰ πειράματα «διατηρεῖται» Ἐν τούτοις ἡ ἔρμηνεία τῆς ἐξισώσεως ταύτης ὡς ἀποδείξεως τῆς διατηρήσεως τῆς θερμότητος εἶναι καθαρῶς λεκτικὴ καὶ ὄχι ἀληθής. Ἡ ὀρθὴ ἔρμηνεία ταύτης εἶναι ὅτι εἰς τὰ θερμομετρικὰ πειράματα ἡ ἐνέργεια διατηρεῖται (ἐξίσωσις πρώτη ἐκ τῶν (9)). Ἡ θερμότης, ὡς καὶ τὸ ἔργον, ἀποτελοῦν ποσότητος ἐχούσας φυσικὴν σημασίαν μόνον κατὰ τὴν ἐξέλιξιν μιᾶς διεργασίας. Ἀποτελοῦν δηλαδὴ δύο διαφόρους τρόπους μεταβολῆς τῆς ἐσωτερικῆς ἐνεργείας ἐνὸς συστήματος. Μετὰ τὸ πέρας τῆς διεργασίας, ἐκεῖνο τὸ ὅποιον ἔχει φυσικὴν σημασίαν εἶναι ἡ ἐσωτερικὴ ἐνέργεια. Ἡ μεταβολὴ τῆς τελευταίας κατὰ τὸ αὐτὸ ποσὸν ὀδηγεῖ, ἀναλόγως τῆς φύσεως τῆς διεργασίας, εἰς διαφοροποίησιν τῆς συμβολῆς τοῦ ἔργου καὶ τῆς θερμότητος, διατηρουμένης βεβαίως σταθερᾶς, διὰ δεδομένην μεταβολὴν τῆς ἐσωτερικῆς ἐνεργείας, τῆς τιμῆς τῆς διαφορᾶς $q - w$. Ἡ πρακτικὴ σημασία τοῦ ἀποτελέσματος τούτου ὀφείλεται εἰς τὴν πρώτην τῶν ἐξισώσεων (9). Ὑπὸ τὰς συνθήκας τοῦ πειράματος τόσον ἡ ΔU_A ὅσον καὶ ἡ ΔU_B εἶναι συναρτήσεις τῆς θερμοκρασίας μόνον. Ἐπομένως μετρήσεις τῶν ἀρχικῶν καὶ τελικῶν θερμοκρασιῶν τῶν συστημάτων δύνανται νὰ ὀδηγήσουν εἰς τὸν προσδιορισμὸν τῆς θερμοχωρητικότητος τοῦ ἐνὸς συστήματος, ἐὰν ἡ θερμοχωρητικότης τοῦ δευτέ-

ρου εἶναι γνωστή. (Εἰς τὴν πρᾶξιν δὲν ἐπιβάλλονται συνθήκαι ὀδηγοῦσαι εἰς τὰς ἐξισώσεις $w_A = w_B = 0$. Ἐν τούτοις τὸ ἔργον τοῦτο, ὀφειλόμενον εἰς αὔξησιν τοῦ ὄγκου τῶν δύο συστημάτων ἔναντι τῆς ἀτμοσφαιρικῆς πίεσεως, εἶναι ἀμελητέον καὶ ἐν πάσῃ περιπτώσει ἐντὸς τῶν πειραματικῶν σφαλμάτων τῆς μετρήσεως).

Θεωροῦμεν σκόπιμον ἐπανεξέτασιν τοῦ περιγραφέντος πειράματος, θεωρουμένου ὅμως τοῦ συνθέτου συστήματος Γ ὡς μὴ ἀπομεμονωμένου, ἀλλὰ ἀπλῶς περιβαλλομένου ἀπὸ τοιχώματα ἀδιαβατικά. Ἐπίσης τὸ διαχώρισμα μεταξὺ τῶν συστημάτων A καὶ B θὰ ἐξακολουθήσῃ νὰ εἶναι διαθερμικόν, ὄχι ὅμως ἀναγκαιῶς καὶ ἀκίνητον. Ὑπὸ τὰς συνθήκας ταύτας ἐπιτρέπεται εἰς τὸ σύστημα A νὰ ἀνταλλάξῃ μὲ τὸ σύστημα B ἔργον καὶ θερμότητα w_{AB} καὶ q_{AB} ἀντιστοίχως, ὡς καὶ ἔργον $w_{A\Pi}$ μὲ τὸ περιβάλλον. Ἀναλόγως, τὸ σύστημα B δύναται νὰ ἀνταλλάξῃ ἔργον καὶ θερμότητα w_{BA} , $w_{B\Pi}$ καὶ q_{BA} . Τὸ σύνθετον σύστημα Γ δύναται νὰ ἀνταλλάξῃ μόνον ἔργον $w_{\Gamma\Pi}$ μὲ τὸ περιβάλλον.

Ἐφαρμογὴ τῆς ἐξισώσεως (2) διὰ τὰ συστήματα A , B καὶ Γ δίδει:

$$\begin{aligned}\Delta U_A &= (q_{AB} + q_{A\Pi}) - (w_{AB} + w_{A\Pi}) \\ \Delta U_B &= (q_{BA} + q_{B\Pi}) - (w_{BA} + w_{B\Pi})\end{aligned}\quad (3.4.10)$$

$$\text{καὶ} \quad \Delta U_\Gamma + w_{\Gamma\Pi} = q_{\Gamma\Pi} = 0 \quad (\text{ἀδιαβατικὰ τοιχώματα}) \quad (3.4.11)$$

Ἐκ τῶν (10) διὰ προσθέσεως κατὰ μέλη λαμβάνομεν:

$$\begin{aligned}\Delta U_A + \Delta U_B &= (q_{AB} + q_{BA} + q_{A\Pi} + q_{B\Pi}) - \\ &- (w_{AB} + w_{BA} + w_{A\Pi} + w_{B\Pi})\end{aligned}\quad (3.4.12)$$

$$\text{Ἄλλὰ} \quad \Delta U_A + \Delta U_B = \Delta U_\Gamma \quad (\text{προσθετικότης ἐσωτερικῆς ἐνεργείας}),$$

$$q_{A\Pi} = q_{B\Pi} = 0 \quad (\text{ἀδιαβατικὸν τοίχωμα}) \quad \text{καὶ} \quad w_{\Gamma\Pi} = w_{A\Pi} + w_{B\Pi}$$

(δεδομένου ὅτι τὸ ἔργον τὸ ἐκτελεσθὲν ἐπὶ τοῦ περιβάλλοντος ὑπὸ τῶν δύο τμημάτων τοῦ συνθέτου συστήματος Γ πρέπει νὰ ἰσοῦται πρὸς τὸ ἔργον τὸ παραχθὲν ὑπὸ τοῦ Γ θεωρουμένου ὡς ἑνιαίου).

Αἱ ὡς ἄνω ἐξισώσεις συνδυάζονται μὲ τὰς (11) καὶ (12) δίδουν τὴν:

$$(w_{AB} + w_{BA}) - (q_{AB} + q_{BA}) = 0 \quad (3.4.13)$$

Ἡ τελευταία ἐξίσωσις ἀναφέρεται εἰς τὴν ἀνταλλαγὴν ἔργου καὶ θερμότητος μεταξὺ τῶν συστημάτων A καὶ B , μέσφ τοῦ διαθερμικοῦ διαχωρίσματος.

Ἄλλὰ ἡ ὑπαρξίς μηχανικῆς ἢ θερμικῆς ἀλληλεπιδράσεως μεταξὺ θερμο-

δυναμικῶν συστημάτων ἀναγνωρίζεται ἀπὸ φαινόμενα συμβαίνοντα εἰς τὰ τοιχώματα ἢ διαχωρίσματα τούτων. Ἔργον ἐκτελούμενον ὑπὸ τμήματος συστήματος ἐπὶ ἐτέρου, ἢ θερμότης μεταφερομένη ἐκ τίνος περιοχῆς συστήματος εἰς ἐτέραν δὲν ἔχουν ἔννοιαν εἰς τὴν θερμοδυναμικὴν. Ἐπομένως ἐὰν δὲν καθορισθοῦν τὰ τοιχώματα τοῦ συστήματος ἢ τὰ διαχωρίσματα συνδέτου συστήματος, τόσον τὸ ἔργον ὅσον καὶ ἡ θερμότης δὲν ὀρίζονται. Αἱ αὐταὶ ποσότητες ἀποτελοῦν δύο διαφόρους τρόπους ἀνακατανομῆς τῆς ἐσωτερικῆς ἐνεργείας μεταξὺ συστημάτων. Εἶναι ἐπομένως προφανὲς ὅτι ἔργον δw_{AB} , ἐκτελούμενον ὑπὸ συστήματος διὰ τίνος στοιχείου ἐπιφανείας διαχωρίσματος ἐπὶ ἐτέρου συστήματος, εἶναι ἀριθμητικῶς ἴσον πρὸς τὸ ἔργον δw_{BA} , τὸ ἐκτελούμενον ἐπὶ τοῦ τελευταίου διὰ τοῦ ὡς ἄνω στοιχείου ἐπιφανείας (τὸ διαχώρισμα ὑποτίθεται ὡς ἐξόχως λεπτὸν σύστημα ἀμελητέων ἔκτατικῶν ἰδιοτήτων). Τὸ αὐτὸ δύναται νὰ λεχθῆ καὶ ὡς πρὸς τὴν θερμότητα.

Βάσει τῶν ἀνωτέρω δυνάμεθα νὰ γράψωμεν ἀντὶ τῆς ἐξισώσεως (13) τὸ ζεύγος τῶν ἐξισώσεων :

$$w_{AB} + w_{BA} = 0, \quad q_{AB} + q_{BA} = 0 \quad (3.4.14)$$

διὰ δύο συστήματα εὐρισκόμενα εἰς θερμοκίνη καὶ μηχανικὴν ἀλληλεπίδρασιν καὶ ἀποτελοῦντα σύνθετον σύστημα θερμοκίνη μονωμένον τοῦ περιβάλλοντος. Αἱ αὐταὶ ἐξισώσεις βεβαίως θὰ ἰσχύσουν ἀναφερόμεναι ἐπὶ συγκεκριμένου στοιχείου ἐπιφανείας διαθερμικοῦ διαχωρίσματος μεταξὺ δύο συστημάτων. Αἱ ἐξισώσεις (14) περιλαμβάνονται ἐνίοτε μεταξὺ ἐκείνων, αἱ ὁποῖαι ἐκφράζουν τὸ μαθηματικὸν περιεχόμενον τοῦ πρώτου νόμου (βλέπε E. Guggenheim, Thermodynamics, North Holland Publishing Co, p. 10, 1967).

Ἐπὶ τὸν τρόπον εἰσαγωγῆς τῆς ἐμπειρικῆς θερμοκρασίας (βλέπε § 2.3) δὲν ἦτο δυνατὴ ἡ συσχέτισις ταύτης μὲ τὴν ιδιότητα τοῦ ψυχροῦ ἢ τοῦ θερμοῦ ἐνὸς σώματος. Ἦδη μετὰ τὴν εἰσαγωγὴν τῆς θερμότητος μία τοιαύτη συσχέτισις δύναται νὰ δειχθῆ ὅτι ὑφίσταται. Ἐστῶσαν δύο ἀπλᾶ σώματα εἰς ἐπαφὴν μέσῳ διαθερμικοῦ καὶ ἀκινήτου τοιχώματος. Ἐὰν τὰ συστήματα δὲν εἶναι εἰς θερμοκίνη ἰσορροπίαν, θὰ ἀκολουθήσῃ τὴν ἐπαφὴν διεργασία θερμοκίνη ἀλληλεπίδρασεως μέχρις ἀποκαταστάσεως θερμοκίνη ἰσορροπίας (ἐξισώσις τῆς θερμοκρασίας). Αἱ μεταβολαὶ εἰς τὰς καταστάσεις τῶν δύο ἐν ἐπαφῇ συστημάτων ὀφείλονται εἰς μεταβολὴν τῆς ἐσωτερικῆς ἐνεργείας, λόγῳ μεταφορᾶς θερμότητος ἐκ τοῦ ἐνὸς συστήματος εἰς τὸ ἄλλο. Συμφώνως πρὸς τὴν δευτέραν τῶν ἐξισώσεων (14), ἐὰν θερμότης μεταφερθῆ ἐκ τοῦ συστήματος A εἰς τὸ B, ποσότης θερμότητος q_{AB} (ἀρνητικῆ) θὰ ἀφαιρεθῆ ἐκ τοῦ σώματος A καὶ τὸ αὐτὸ ποσὸν θερμότητος (ἀλλὰ θετικὸν) θὰ προστεθῆ εἰς τὸ σῶμα B. Ὀρίζομεν ὡς θερμότερον τὸ σῶμα ἐκ τοῦ ὁποίου ἀφαιρεῖται θερμότης καὶ ψυχρότερον τὸ σῶμα εἰς τὸ ὁποῖον προστίθεται

θερμότης κατὰ τὴν θερμοκίνη ἔπαφὴν τούτων. Δυναμέθα νὰ δείξωμεν ὅτι ἡ κατὰ τὸν ὡς ἄνω τρόπον εἰσαχθεῖσα κλίμαξ τοῦ θερμοῦ δύναται νὰ συνδεθῇ μὲ τὴν κλίμακα ἐμπειρικῆς θερμοκρασίας εἰς τρόπον ὥστε ὅλα τὰ σώματα θερμοκρασίας θ_1 νὰ εἶναι θερμότερα ὢλων τῶν σωμάτων τῶν εὐρισκομένων εἰς θερμοκρασίαν θ_2 , ἐὰν ἡ θ_1 εἶναι μεγαλυτέρα τῆς θ_2 . Ἡ ἀπόδειξις δύναται νὰ προκύψῃ ἐκ τοῦ ἀτόπου εἰς τὸ ὅποῖον ἄγει ἡ ἀκόλουθος σύνδεσις.

Ἔστωσαν τρία σώματα Α, Β, Γ, ἐκ τῶν ὁποίων τὸ Α εὐρίσκεται εἰς θερμοκρασίαν θ_1 , τὰ δὲ Β καὶ Γ εἰς θερμοκρασίαν θ_2 . Ὑποθέτομεν ὅτι τὸ Α εἶναι θερμότερον τοῦ Β, τὸ δὲ Γ θερμότερον τοῦ Α. Ἄς μεταβάλωμεν ἐλαφρῶς τὴν κατάστασιν τοῦ Β ὥστε τοῦτο νὰ καταστῇ θερμότερον τοῦ Γ, ἀλλὰ νὰ παραμείνῃ συγχρόνως ψυχρότερον τοῦ Α. Ἄς φέρωμεν εἰς ἔπαφὴν τὸ Α πρὸς τὸ Β, τὸ Β πρὸς τὸ Γ καὶ τὸ Γ πρὸς τὸ Α (ὑπὸ μορφήν δακτυλίου), ρυθμίζοντες τὰς ἐπιφανείας ἐπαφῆς εἰς τρόπον ὥστε ἡ ταχύτης μεταφορᾶς θερμότητος νὰ εἶναι ἡ αὐτὴ εἰς ἐκάστην τῶν ἐπαφῶν. Οὕτως ἡ κατάστασις τῶν τριῶν σωμάτων θὰ παραμείνῃ ἀμετάβλητος, ἂν καὶ ἡ θερμοκρασία τούτων εἶναι διάφορος. Ἀλλὰ τὸ ἀποτέλεσμα εὐρίσκεται εἰς ἀντίφασιν πρὸς τὸν μηδενικὸν νόμον, ὃ ὅποῖος ὑπαγορεύει ἰσότητα θερμοκρασιῶν μεταξὺ δύο (ἢ περισσοτέρων) σωμάτων εὐρισκομένων εἰς θερμοκίνη ἰσορροπίαν.

Ἐπομένως συμπεραίνομεν ὅτι, ἐὰν ἓν σῶμα εἰς θερμοκρασίαν θ_1 εἶναι θερμότερον σώματος θερμοκρασίας θ_2 , εἶναι θερμότερον οἴουδήποτε σώματος εὐρισκομένου ἐπίσης εἰς θερμοκρασίαν θ_2 . Ἐδείχθη οὕτως ὅτι ὑπάρχει ἀμφιμονοσήμαντος ἀντιστοιχία μεταξὺ κλίμακος ἐκφραζούσης τὸ θερμὸν (ὡς ὠρίσθη αὕτη) καὶ κλίμακος ἐμπειρικῆς θερμοκρασίας. Ἐπομένως αἱ ἰσόθερμοι θερμομετρικοῦ σώματος δύναται νὰ ἀριθμηθοῦν εἰς τρόπον ὥστε αὔξουσα κλίμαξ θερμοῦ νὰ ἀντιστοιχῇ πρὸς αὔξουσαν κλίμακα θερμοκρασίας.

§ 3.5. Στατικά καὶ ἀντιστρεπταὶ διεργασίαι

Ἡ ἐξίσωσις (3.4.2) ἀποτελεῖ ἀσφαλῶς ἱκανοποιητικὴν ποσοτικὴν ἐκφρασιν τοῦ πρώτου νόμου. Ἐν τούτοις ἀπὸ ἀναλυτικῆς ἀπόψεως δὲν εἶναι δυνατὸν νὰ θεωρηθῇ ὡς ἐξ ἴσου ἱκανοποιητικὴ. Τοῦτο ὀφείλεται εἰς τὸ γεγονὸς ὅτι, ἐνῶ ἡ ἔσωτερικὴ ἐνέργεια U εἶναι συνάρτησις τῆς καταστάσεως καὶ ἐπομένως ἡ αὔξις ΔU ἐξαρτᾶται μόνον ἀπὸ τὴν ἀρχικὴν καὶ τελικὴν κατάστασιν, αἱ ποσότητες q καὶ w δὲν ἀποτελοῦν διαφορὰς ἀντιστοιχῶν συναρτήσεω. Αἱ τιμαὶ τούτων δύναται, κατ' ἀπόλυτον τιμὴν, νὰ κυμανθοῦν μεταξὺ μηδὲν καὶ ΔU , ἀναλόγως τοῦ εἴδους τῆς διεργασίας, ἡ ὁποία θὰ συνδέσῃ δύο δεδομένας καταστάσεις. Βεβαίως ἡ διαφορὰ $q - w$ θὰ εἶναι ἡ αὐτὴ δι' οἴουδήποτε εἶδος διεργασίας μεταξὺ τῶν καταστάσεων τούτων. Τὸ αὐτὸ ἰσχύει, ἐὰν ἀντὶ πεπερασμένων μεταβολῶν θεωρήσωμεν ἀπειροστὰς μεταβολὰς τῆς καταστάσεως συστήματος καὶ ἐπομένως ἀντὶ τῆς $\Delta U = q - w$ γράψωμεν:

$$dU = dq - dw \quad (3.5.1)$$

Εἰς τὴν ἔξισωσιν ταύτην dU παριστᾶ τὸ διαφορικὸν τῆς συναρτήσεως U , ἐνῶ dq καὶ dw παριστοῦν μικρὰς ποσότητας, τὸ μέγεθος τῶν ὁποίων ἐξαρτᾶται ἀπὸ τὴν μέθοδον μὲ τὴν ὁποίαν ἡ μεταβολὴ ἐπραγματοποιήθη.

Ἐν τούτοις εἰς δύο περιπτώσεις δυνάμεθα νὰ θεωρήσωμεν τὰς ποσότητας dq καὶ dw ὡς διαφορικά, ὑπὸ τὴν ἔννοιαν ὅτι ὀρίζονται πλήρως ἐκ τῆς ἀρχικῆς καὶ τελικῆς καταστάσεως, χωρὶς τοῦτο νὰ ὑποδηλοῖ τὴν ὑποξίναν ἀντιστοιγίων συναρτήσεων. Ἡ πρώτη περίπτωσις, μᾶλλον κοινότοπος, ἀνταποκρίνεται εἰς διεργασίας κατὰ τὰς ὁποίας μία ἐκ τῶν ποσοτήτων, dq ἢ dw , ἰσοῦται πρὸς μηδέν. Προφανῶς ἡ μὴ μηδενιζομένη ποσότης ἐξαρτᾶται μόνον ἀπὸ τὴν ἀρχικὴν καὶ τελικὴν κατάστασιν, ὡς ἐξισουμένη πρὸς τὸ διαφορικὸν τῆς συναρτήσεως U . Ἡ δευτέρα περίπτωσις, ἡ περισσότερον ἐνδιαφέρουσα, ἀντιστοιχεῖ εἰς εἰδικὴν διεξαγωγὴν μιᾶς διεργασίας, τὴν ὁποίαν καὶ θὰ ἀναλύσωμεν λεπτομερέστερον.

Θεωρήσωμεν σύστημα δυνάμενον νὰ περιγραφῆ ἀπὸ n ἀνεξαρτήτους μεταβλητάς, ἔστω x_1, \dots, x_n , ἐκ τῶν ὁποίων αἱ x_1, \dots, x_{n-1} εἶναι παραμορφωτικά, ἡ δὲ x_n μὴ παραμορφωτικὴ (π.χ. ἡ θερμοκρασία, ἡ πίεσις, ἡ ἔσωτερικὴ ἐνέργεια κλπ). Αἱ n ἀνεξάρτητοι μεταβληταὶ δύνανται νὰ χρησιμοποιηθοῦν ὡς συντεταγμέναι ἐνὸς θερμοδυναμικοῦ χώρου n διαστάσεων. Ἐν σύνολον τιμῶν τῶν συντεταγμένων, δηλαδὴ μία συγκεκριμένη κατάσταση τοῦ συστήματος ἀντιπροσωπεύεται ἀπὸ ἓν σημεῖον εἰς τὸν θερμοδυναμικὸν χῶρον καὶ ἀντιστρόφως (ἐντὸς ὄρισμένων ὁρίων τῶν τιμῶν τῶν συντεταγμένων, διὰ τὰς ὁποίας εἶναι φυσικῶς δυνατὰ καταστάσεις τοῦ σώματος). Μία συνεχῆς ἀκολουθία καταστάσεων, δηλαδὴ μία γραμμὴ εἰς τὸν θερμοδυναμικὸν χῶρον, δύνανται νὰ ὀρισθῆ διὰ τῶν ἐξισώσεων:

$$x_i = f_i(t) \quad (i = 1, 2, \dots, n) \quad (3.5.2)$$

ὅπου $f_i(t)$ τυχούσα συνεχῆς συνάρτησις μιᾶς παραμέτρου. Θεωρήσωμεν δύο καταστάσεις συστήματος, $f_i(t') = x_i'$ καὶ $f_i(t'') = x_i''$. Μία μετάβασις μεταξὺ τῶν δύο τούτων καταστάσεων εἶναι *ψευδοστατικὴ*, ἐὰν κατὰ τὴν διεργασίαν τῆς μεταβάσεως τὸ σύστημα διέρχεται διὰ συνεχοῦς ἀκολουθίας καταστάσεων, δηλαδὴ ἐὰν δύνανται ἡ διεργασία νὰ ἀποδοθῆ ἀναλυτικῶς διὰ τῶν ἐξισώσεων (2) καὶ ἐπομένως νὰ ἀπεικονισθῆ εἰς τὸν θερμοδυναμικὸν χῶρον διὰ μιᾶς γραμμῆς μεταξὺ δύο σημείων ἀντιστοιχούντων εἰς τὰς δύο ὡς ἄνω καταστάσεις (x' , x''). Ἐκ τοῦ πειράματος διαπιστοῦται ὅτι *ψευδοστατικὴ* διεργασία συστήματος εἶναι ἀδύνατος, ἐὰν αὕτη εἶναι *ταχεῖα*. Οὕτως, ἐὰν ἀέριον ἀφεθῆ νὰ ἐκτονωθῆ εἰς χῶρον κενόν, αἱ ἐνδιάμεσοι καταστάσεις διὰ τῶν ὁποίων διέρχεται τὸ σύστημα εἶναι ἀδύνατον νὰ περιγραφοῦν ὑπὸ τῶν θερμοδυναμικῶν συντεταγμένων. Πέραν τῶν θερμοδυναμικῶν συντεταγμέ-

νων καὶ παράγωγοι τούτων ὡς πρὸς τὸν χρόνον καὶ τὰς χωρικοὺς συντεταγμένους πρέπει νὰ χρησιμοποιηθοῦν διὰ τὴν περιγραφὴν τῶν ἐνδιαμέσων καταστάσεων, ὁ δὲ ἀριθμὸς τούτων ἐνίοτε δὲν εἶναι πεπερασμένος. Εἰς τὰς περιπτώσεις ταύτας μόνον ἡ ἀρχικὴ καὶ τελικὴ κατάστασις εἶναι καταστάσεις ἰσορροπίας καὶ δύνανται νὰ ἀπεικονισθοῦν εἰς τὸν θερμοδυναμικὸν ὄγκον. Μία τοιαύτη διεργασία ὀνομάζεται *μὴ στατικὴ*. Ἐφ' ὅσον ὅμως ἡ διεργασία λαμβάνει χώραν μὲ ταχύτητα συνεχῶς μειουμένην, αἱ ἐνδιάμεσοι καταστάσεις, ἂν καὶ δὲν δύνανται νὰ περιγραφοῦν ὑπὸ τῶν θερμοδυναμικῶν συντεταγμένων, καθίστανται ἐν τούτοις συνεχῶς ἀπλοῦστεραι, ὥστε εἰς τὸ ὄριον μηδενικῆς ταχύτητος διεξαγωγῆς ἢ διεργασία νὰ δύναται νὰ ταυτισθῆ πρὸς τὴν ψευδοστατικὴν. Εἰς τὴν περίπτωσιν ταύτην τὸ στοιχειῶδες ἔργον, τὸ ἐκτελούμενον ὑπὸ τοῦ συστήματος εἰς δεδομένην ἀπειροστὴν μεταβολὴν τῆς καταστάσεως τούτου, δύναται νὰ ὑπολογισθῆ διὰ τῆς ἐξισώσεως (3.1.4), ἢ εἰς γενικωτέραν περίπτωσιν διὰ τῆς ἐξισώσεως (3.1.5)

Εἰς πολλὰς ὅμως περιπτώσεις τὸ ἔργον τὸ ἐκτελούμενον ὑπὸ τοῦ συστήματος δὲν ὀφείλεται ἀποκλειστικῶς εἰς τὰς δυνάμεις ἐκείνας, αἱ ὁποῖαι εἶναι συναρτήσεις τῶν συντεταγμένων τοῦ συστήματος καὶ ἐπομένως χαρακτηριστικαὶ τῆς καταστάσεως τούτου. Π.χ. εἰς τὴν περίπτωσιν ὑπάρξεως τριβῶν τὸ ἔργον ὀφείλεται μερικῶς εἰς τὰς δυνάμεις ταύτας, αἱ ὁποῖαι δὲν μηδενίζονται εἰς τὸ ὄριον τῆς ψευδοστατικῆς διεργασίας, δη. ἀδὴ εἰς τὸ ὄριον μηδενικῆς ταχύτητος διεξαγωγῆς ταύτης. Ἐπίσης ἔργον προσφερόμενον εἰς ρευστὸν διὰ συνδέσεως ἀντιστάσεως, ἐνσωματωμένης εἰς τὸ ρευστόν, πρὸς ἠλεκτρικὴν πηγὴν δὲν δύναται νὰ ἀποδοθῆ διὰ τῆς ἐξισώσεως (3.1.5), δεδομένου ὅτι μεταξὺ τῶν συντεταγμένων τοῦ συστήματος δὲν περιλαμβάνεται ἡ ἠλεκτρογενετικὴ δύναμις (ὡς τοῦτο θὰ ἦτο δυνατόν εἰς τὴν περίπτωσιν γαλβανικοῦ στοιχείου).

Τὰς ψευδοστατικὰς διεργασίας, εἰς τὰς ὁποίας τὸ ἔργον τὸ ἐκτελούμενον ὑπὸ τοῦ συστήματος ὀφείλεται ἀποκλειστικῶς εἰς τὰς δυνάμεις ἐκείνας, αἱ ὁποῖαι εἶναι χαρακτηριστικαὶ τῆς καταστάσεως τοῦ συστήματος, ὀνομάζομεν *οἰονεὶ στατικὰς ἢ ἀπλῶς στατικὰς*.

Οὕτως εἰς τὴν περίπτωσιν ἀερίου, εὐρισκομένου εἰς κύλινδρον ἐφωδιασμένον μὲ κινητὸν ἔμβολον, ἐὰν ὑπάρχουν τριβαὶ μεταξὺ ἐμβόλου καὶ κυλίνδρου, τὸ ἔργον, ὅσονδήποτε βραδέως καὶ ἂν κινηθῆ τὸ ἔμβολον, ἐκτελεῖται ὑπὸ πίεσεως ἢ ὁποῖα ἰσοῦται πρὸς τὸ ἄθροισμα τῆς πίεσεως τοῦ ἀερίου ἐντὸς τοῦ κυλίνδρου (ιδιότητος χαρακτηριστικῆς τῆς καταστάσεως τοῦ ἀερίου) καὶ μιᾶς ἰσοδυνάμου πρὸς τὰς δυνάμεις τριβῆς πίεσεως. Ἐν ἀπουσίᾳ ὅμως τριβῶν τὸ ἔργον ὀφείλεται ἀποκλειστικῶς εἰς τὴν πίεσιν τὴν ἀσκουμένην ὑπὸ τοῦ ἀερίου εἰς κατάστασιν ἰσορροπίας (ἐντὸς τῶν ὁρίων μιᾶς ἀπειροστῆς διαφορᾶς ἀπαραιτήτου διὰ τὴν κίνησιν τοῦ ἐμβόλου). Πρέπει νὰ σημειωθῆ ὅτι δυνατότης ψευδοστατικῆς διεργασίας ὑφίσταται πάντοτε. Ἀντιθέτως δυνατότης στατικῆς διεργασίας εἶναι συνυφασμένη μὲ τὴν φύσιν τοῦ συ-

στήματος (τὴν ὑπαρξίν τριβῶν, ἠλεκτρικῆς ἀντιστάσεως κλπ.). Ὑπὸ τὰς προϋποθέσεις στατικῆς διεργασίας τὸ στοιχειῶδες ἔργον ὑπολογίζεται ὑπὸ τῆς ἐξίσω-
σεως $dw = PdV$ (3.1.4) ἢ γενικώτερον $dw = \sum_1^{n-1} X_i dx_i$ (3.1.5), ὅπου P ἢ

ἐκάστοτε πίεσις τοῦ ἀερίου ἢ γενικώτερον X_i ἢ γενικευμένη δύναμις τοῦ συστήματος. Ἡ ποσότης PdV (καὶ γενικώτερον τὸ ἄθροισμα $\sum X_i dx_i$) ἐξαρτᾶται μόνον ἀπὸ τὴν ἀρχικὴν καὶ τελικὴν κατάστασιν μιᾶς στοιχειώδους στατικῆς μεταβολῆς, δεδομένου ὅτι ἡ πίεσις P ὁρίζεται μονοσημάντως ἀπὸ τὴν κατάστασιν τοῦ συστήματος, ἡ δὲ τιμὴ τοῦ διαφορικοῦ dV ἐξαρτᾶται μόνον ἀπὸ τὴν συγκεκριμένην μεταβολήν. Πρέπει νὰ τονισθῇ ὅτι εἰς περίπτωσιν πεπερασμένης μεταβολῆς τὸ ἔργον, δηλαδὴ τὸ ὀλοκλήρωμα $\int PdV$, ἐξαρτᾶται ἀπὸ τὸν δρόμον ὃ ὁποῖος συνδέει τὰς δύο καταστάσεις, πρᾶγμα τὸ ὁποῖον ὀφείλεται εἰς τὸ γεγονός ὅτι τὸ διαφορικὸν PdV δὲν εἶναι ὀλικὸν διαφορικόν.

Ὑπὸ τὰς συνθήκας στατικῆς διεργασίας ἡ ἐξίσωσις (1) δύναται νὰ γραφῇ ὑπὸ τὴν μορφήν:

$$dU = dq - PdV \quad (3.5.3)$$

ἢ γενικώτερον:

$$dU = dq - \sum_1^{n-1} X_i dx_i \quad (3.5.4)$$

τοῦ ἄθροίσματος λαμβανομένου ἐφ' ὅλων τῶν $n - 1$ παραμορφωτικῶν συνεταγμένων.

Ἐκ τῆς ἐξίσωσεως (3) καὶ γενικώτερον τῆς ἐξίσωσεως (4) προκύπτει ὅτι εἰς τὰς ἀπειροστὰς στατικὰς διεργασίας ὁρίζεται πλήρως καὶ τὸ dq ἐκ τῆς ἀρχικῆς καὶ τελικῆς καταστάσεως τοῦ συστήματος, δεδομένου ὅτι τόσον τὸ dU ὅσον καὶ τὸ PdV , ὡς ἀνωτέρω ἐλέχθη, ὁρίζονται διὰ τὴν ἀπειροστὴν ταύτην διεργασίαν. Εἰς τὴν περίπτωσιν ἀνταλλαγῆς θερμότητος μεταξὺ συστήματος καὶ περιβάλλοντος ἡ θερμοκρασία τοῦ συστήματος δὲν πρέπει νὰ διαφέρῃ τῆς θερμοκρασίας τοῦ περιβάλλοντος αἰσθητῶς. Τοῦτο ἐπιτυγχάνεται, ἔὰν ὡς περιβάλλον χρησιμοποιοῦνται ἢ οὕτως ὀνομαζομένη ἀποθήκη θερμότητος. Ὡς τοιαύτη ὁρίζεται σύστημα, ἀπομεμονωμένον τῶν ὑπολοίπων συστημάτων, εὐρισκόμενον εἰς κατάστασιν ἰσορροπίας καὶ μεγέθους τοιοῦτου ὥστε, κατὰ τὴν διεργασίαν ἀποκαταστάσεως θερμοκτικῆς ἰσορροπίας πρὸς ἕτερον σύστημα, νὰ δύναται νὰ ἀπορροφήσῃ μεγάλης ποσότητος θερμότητος, χωρὶς ἢ θερμοκρασία τούτου νὰ μεταβληθῇ αἰσθητῶς. Ἐπομένως ἡ ἀποθήκη θερμότητος εἶναι σύστημα, τοῦ ὁποῖου ἡ ἐσωτερικὴ ἐνέργεια δύναται νὰ μεταβληθῇ μόνον δι' ἀνταλλαγῆς θερμότητος, λόγῳ δὲ τοῦ μεγέθους του, ἡ παράγωγος $\left(\frac{\partial T}{\partial U}\right)_V$ πρακτικῶς ἰσοῦται πρὸς τὸ μηδέν. Ἐὰν ἡ θερμοκρασία συστήματος πρόκειται νὰ ἀυξηθῇ ἀπὸ T_1 εἰς T_2 εἰς τινὰ στατικὴν διεργα-

σίαν, πρέπει να χρησιμοποιηθῆ ἡ ἀκόλουθος μέθοδος. Λαμβάνομεν n ἀποθή-
 κας θερμότητος κατὰ σειρὰν ἀξίωσης θερμοκρασίας, τὸν δὲ ἀριθμὸν n ἐκλέ-
 γομεν εἰς τρόπον ὥστε, ἐὰν δT εἶναι μία μικρὰ διαφορὰ θερμοκρασίας, νὰ
 ἰσχύη $n\delta T = T_2 - T_1$. Ἀποκαθιστῶντες θερμοκίνη ἰσορροπίαν τοῦ συστή-
 ματος πρὸς τὰς ὡς ἄνω ἀποθήκας θερμότητος ἐπιτυγχάνομεν τὴν κατὰ τρό-
 πον στατικὸν αὔξησιν τῆς θερμοκρασίας τούτου.

Προϋπὸθεσις στατικῆς διεργασίας ἐτέθη ἡ βραδυτάτη διεξαγωγή ταύτης.
 Ἐν τούτοις ἀπὸ πρακτικῆς πλευρᾶς ἡ ταχύτης διεξαγωγῆς ἐξαρτᾶται ἀπὸ τὸν
 χρόνον ἐπανόδου τοῦ συστήματος. Ἡ σημασία τοῦ τελευταίου δύναται νὰ
 κατανοηθῆ ἀπὸ τὸ ἀκόλουθον παράδειγμα. Ἐστω ἀέριον εἰς κύλινδρον μὲ
 κινητὸν ἄνευ τριβῶν ἔμβολον. Θεωρήσωμεν τὴν ἐξωτερικὴν πίεσιν ἀξανα-
 μένην κατὰ dP , προκαλοῦσαν οὕτω κίνησιν τοῦ ἐμβόλου πρὸς τὸ ἐσωτερικὸν
 μὲ ἀποτέλεσμα τὴν συμπίεσιν τῆς ἀμέσως πρὸς τὸ ἔμβολον προσηρημένης
 στιβάδος τοῦ αἰρίου. Ἡ ἐπομένη ἀπειροσὴ αὔξησις τῆς πίεσεως δὲν θὰ ἀκο-
 λουθήσῃ, πρὶν ἢ ἡ τοιαύτη συμπίεσις διασπαρῆ ἐφ' ὄλοκλήρου τοῦ συστήμα-
 τος, δηλαδὴ πρὶν ἢ ἡ διαταραχθεῖσα ἐκ τῆς συμπίεσεως ἰσορροπία θεωρηθῆ
 ὡς πρακτικῶς ἀποκατασταθεῖσα εἰς νέαν κατάστασιν. Ὁ ἀπαιτούμενος πρὸς
 τοῦτο χρόνος ἐπανόδου ἐξαρτᾶται ἀπὸ τὴν μέσην τιμὴν τῶν διαστάσεων τοῦ
 δοχείου καὶ ἀπὸ τὴν ταχύτητα διαδόσεως τοῦ ἤχου εἰς τὸ ἀέριον καὶ μάλι-
 στα ἡ τάξις μεγέθους τούτου ἰσοῦται πρὸς τὸν λόγον $V^{1/2}/c$, ὅπου V ὁ ὄγκος
 τοῦ δοχείου καὶ c ἡ ταχύτης τοῦ ἤχου. Οὕτως, ἐὰν ὁ ὄγκος τοῦ αἰρίου εἴ-
 ναι 1000 cm^3 , ἡ ἐπομένη συμπίεσις τοῦ αἰρίου δύναται νὰ ἀκολουθήσῃ μετὰ
 πάροδον $3 \cdot 10^{-4}$ δευτερολέπτων περίπου ἀπὸ τὴν προηγουμένην.

Αἱ στατικαὶ διεργασίαι ταυτίζονται συνήθως πρὸς τὰς λεγομένας ἀντι-
 στρεπτάς. Αἱ τελευταῖαι ὀρίζονται ὡς ἀκολούθως:

Μία διεργασία συστήματος θεωρεῖται ὡς διεξαχθεῖσα ἀντιστρεπτικῶς, ἐὰν μετὰ τὸ πέρας ταύτης δύναται νὰ ἀκολουθήσῃ δευτέρω διεργασία, ἀποκαθιστῶσα τόσον τὸ σύστημα ὅσον καὶ τὸ περιβάλλον εἰς τὰς καταστάσεις εἰς τὰς ὁποίας εὕρισκοντο, πρὶν ἢ ἡ πρώτη διεργασία λάβῃ χώραν.

Διεργασία, μὴ δυναμένη νὰ ἀντιστραφῆ τόσον ὡς πρὸς τὸ σύστημα ὅσον καὶ ὡς πρὸς τὰ περιβάλλον, ὀνομάζεται μὴ ἀντιστρεπτικῆ. Ὁ δοθεὶς ὀρισμὸς δὲν ἀναφέρεται εἰς τὰς λεπτομερείας τῆς διεξαγωγῆς. Δύναται ὅμως νὰ δει-
 χθῆ ὅτι μία στατικῶς διεξαχθεῖσα διεργασία εἶναι ἀντιστρεπτικῆ. Τοῦτο ἐρη-
 νεύεται ἐκ τοῦ γεγονότος ὅτι οἱ συντελεσταὶ X_i εἰς τὴν ἐξίσωσιν (3.1.5) πα-
 ραμένουν ἀμετάβλητοι ἀπὸ σύγχρονον ἀλλαγὴν τοῦ σημείου εἰς ὅλας τὰς με-
 ταβλητάς dx_i . Τοῦτο δὲν εἶναι ἀληθὲς εἰς περίπτωσιν δυνάμεων τριβῶν, αἱ
 ὁποῖαι ἀντιτίθενται πάντοτε εἰς τὴν διεύθυνσιν κινήσεως. Τὸ ἀντίστροφον
 δὲν δύναται νὰ θεωρηθῆ ὡς αὐτονόητον. Ἐν τούτοις θὰ χρησιμοποιήσωμεν
 τὸν ὅρον ἀντιστρεπτικῆ διεργασίας ὡς συνώνυμον τοῦ ὅρου «στατικῆ διεργα-
 σία», ὑπονοοῦντες ὅτι ἡ ἀντιστρεπτικῆ διεργασία εἶναι ἀναγκαίως στατικῆ

Είναι φανερόν ότι όλαί αι φυσικά διεργασίας ανήκουν εις τὰς μὴ ἀντιστρεπτάς διεργασίας, ὡς τοῦτο προκύπτει ἐκ τῶν λίαν αὐστηρῶν ἀπαιτήσεων τῶν στατικῶν διεργασιῶν.

Θεωρήσωμεν τὴν ἐσωτερικὴν ἐνέργειαν U ὡς συνάρτησιν n ἀνεξαρτήτων μεταβλητῶν x_i , ἐκ τῶν ὁποίων αἱ x_1, \dots, x_{n-1} εἶναι παραμορφωτικά, ἡ δὲ x_n ἡ θερμοκρασία T . Διὰ τὸ διαφορικὸν dU δυνάμεθα νὰ γράψωμεν :

$$dU = \sum_1^{n-1} \frac{\partial U}{\partial x_i} dx_i + \frac{\partial U}{\partial T} dT \quad (3.5.5)$$

Ἡ ἐξίσωσις (4) λαμβανομένης ὑπ' ὄψιν τῆς (5) γράφεται :

$$dq = \sum_1^n \Psi_i dx_i \quad (3.5.6)$$

$$\delta\text{που} \quad \Psi_i = X_i + \frac{\partial U}{\partial x_i} \quad (i = 1, 2, \dots, n-1) \quad \text{καὶ} \quad \Psi_n = \frac{\partial U}{\partial T}.$$

Εἰς τὴν περίπτωσιν συστήματος περιγραφομένου ἀπὸ μίαν παραμορφωτικὴν συντεταγμένην, τὸν ὄγκον, ἀντὶ τῆς (5) ἔχομεν :

$$dU = \left(\frac{\partial U}{\partial T} \right)_V dT + \left(\frac{\partial U}{\partial V} \right)_T dV \quad (3.5.7)$$

ἡ ὁποία, ἐν συνδυασμῷ πρὸς τὴν (3), δίδει :

$$dq = \left[\left(\frac{\partial U}{\partial V} \right)_T + P \right] dV + \left(\frac{\partial U}{\partial T} \right)_V dT \quad (3.5.8)$$

Ἡ ἐξίσωσις (6), ἰσχύουσα δι' ἀντιστρεπτάς διεργασίας, εἶναι γνωστὴ ὡς γραμμικὴ διαφορικὴ μορφή ἢ διαφορικὴ μορφή τοῦ Pfaff, θὰ ἀποτελέσῃ δὲ ἀντικείμενον ἰδιαιτέρας μελέτης κατὰ τὴν κατὰ Καραθεοδωρῆ διατύπωσιν τοῦ δευτέρου νόμου τῆς θερμοδυναμικῆς.

Ἄς ἐξετάσωμεν λεπτομερέστερον ἀπλῆν περίπτωσιν διεργασίας διεξαγομένης κατὰ τρόπον στατικόν. Τὸ σύστημα ἀποτελεῖται ἀπὸ ἀέριον εὐρισκόμενον εἰς κύλινδρον ἐφωδιασμένον μὲ ἔμβολον, δυνάμενον νὰ κινῆται ἐλευθέρως ἄνευ τριβῶν. Ἐστω ἀρχικὴ κατάστασις τοῦ συστήματος χαρακτηριζομένη ἀπὸ τιμὰς P_A, V_A τῶν συντεταγμένων του P, V (σχ. 1). Ἄς θεωρήσωμεν μίαν συνεχῆ ἀκολουθίαν καταστάσεων ἰσορροπίας ἐκ τῆς ἀρχικῆς P_A, V_A μέχρι τυχούσης τελικῆς P_B, V_B . Ἐστω ὅτι ἡ συνεχὴς αὕτη ἀκολουθία ἐπελέγη βάσει μᾶς τυχούσης συνεχοῦς συναρτήσεως $P = f(V)$.

Τὸ ἀέριον ἐκ τῆς ἀρχικῆς καταστάσεως P_A, V_A δύναται νὰ ὀδηγηθῆ εἰς τὴν τελικὴν κατάστασιν P_B, V_B , ἀνταλλάσσον ἔργον καὶ θερμότητα μὲ τὸ περιβάλλον. Κινοῦμεν τὸ ἔμβολον βραδύτατα, ἔχοντες τοῦτο εἰς θερμοκινῆ

έπαφην με καταλλήλου θερμοκρασίας αποθήκην θερμότητας. Υποτίθεται ότι έχουμε εις την διάθεσίν μας σειράν αποθηκῶν θερμότητας καλυπτουσῶν, κατὰ τρόπον ὡς ἔγγιστα συνεχῆ, ὅλην τὴν περιοχὴν θερμοκρασιῶν, διὰ τῶν ὁποίων δυνατόν νὰ διέλθῃ τὸ σύστημα κατὰ τὴν μετάβασίν του ἀπὸ τὴν ἀρχικὴν εἰς τὴν τελικὴν κατάστασιν. Δυνάμεθα κατ' ἀρχὴν μὲ οἰονδήποτε βαθμὸν ἀκρίβειας νὰ ὑποχρεώσωμεν τὸ σύστημα νὰ διέλθῃ διὰ τῶν καταστάσεων τῶν περιγραφομένων ὑπὸ τῆς AB. Κατὰ τὴν στατικὴν αὐτὴν διεργασίαν τὸ στα-

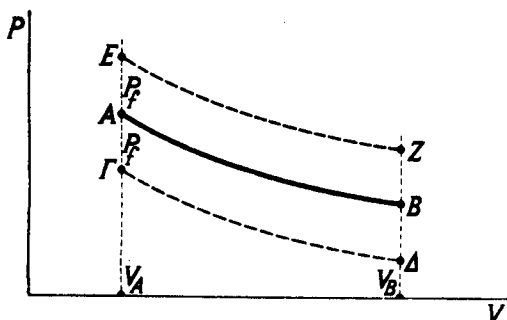
τικὸν ἔργον w_s ἰσοῦται πρὸς τὸ ὄλοκλήρωμα $\int_A^B P(V)dV$, παρίσταται δὲ γεω-

μετρικῶς διὰ τοῦ ἔμβραδου τοῦ ἀποχωριζομένου ἐκ τῆς καμπύλης AB καὶ τῶν τεταγμένων εἰς τὰ σημεῖα A καὶ B. Κατὰ τὴν διεργασίαν ταύτην ἀνταλλάσ-

σεται ποσὸν θερμότητος $q = \sum_i dq_i$, ὅπου dq_i τὸ ποσὸν θερμότητος τὸ ἀντι-

ἀλλαγὴν κατὰ τὴν θερμοικὴν ἐπαφὴν τοῦ συστήματος μὲ τὴν ἀποθήκην θερμότητος i . Μετὰ τὸ τέλος τῆς διεργασίας ταύτης δυνάμεθα νὰ ἐπανέλθωμεν εἰς τὴν ἀρχικὴν κατάστασιν ἀκολουθοῦντες τὴν καμπύλην BA, δηλαδὴ ὑποβάλλοντες τὸ σύστημα εἰς ἀντίστροφον διεργασίαν.

Δεδομένου ὅτι ἡ ἀλλαγὴ τοῦ σημείου εἰς τὸ dV ἀφήνει ἀνεπηρέαστον τὴν πίεσιν



Σχῆμα 3.5.1. Σύγκρισις στατικῆς καὶ ψευδοστατικῆς διεργασίας.

P , τὸ ἔργον κατὰ τὴν διεργασίαν BA εἶναι ἴσον καὶ ἀντίθετον τοῦ κατὰ τὴν

διεργασίαν AB ἐκτελουμένου, ἥτοι $\int_B^A P(V)dV = - \int_A^B P(V)dV$. Κατὰ τὴν

θερμοικὴν ἐπαφὴν τοῦ συστήματος μὲ τὰς ἀποθήκας θερμότητος ἀνταλλάσσεται μὲ ἐκάστην τούτων ποσὸν θερμότητος dq_i ἴσον καὶ ἀντίθετον τοῦ ἀντιστοιχοῦντος εἰς τὴν αὐτὴν ἀποθήκην θερμότητος κατὰ τὴν πρώτην διεργασίαν ἀπὸ A εἰς B. Εἶναι οὕτω προφανές ὅτι μετὰ τὸ πέρας τῆς δευτέρας διεργασίας τὸ σύστημα ἀποκατεστάθη εἰς τὴν ἀρχικὴν του κατάστασιν P_A, V_A , τὸ ἔξωτερικὸν μηχανικὸν σύστημα, μὲ τὸ ὅποιον εἶχε συζευχθῆ τὸ ἔμβολον, ἐπανῆλθεν εἰς τὴν ἀρχικὴν του κατάστασιν (ἐὰν π.χ. κατὰ τὴν διεργασίαν AB σταθμὰ ἀνυψώθησαν ἐκ δεδομένης στάθμης, κατὰ τὴν διεργασίαν BA τὰ

αυτά σταθμά επανήλθον εις την αρχικήν των στάθμην) και τέλος εκάστη των αποθηκῶν θερμότητος αποκατεστάθη εις την αρχικήν της κατάστασιν δι' ανταλλαγῆς τοῦ αὐτοῦ ποσοῦ θερμότητος (μὲ ἀντίθετον σημεῖον) κατὰ τὴν δευτέραν διεργασίαν. Οὕτως ἐδείχθη ὅτι ἡ διεργασία AB, ὡς διεξαχθεῖσα κατὰ τρόπον στατικόν, εἶναι ἀντιστρεπτή.

Ἐποθέσωμεν, εἰς τὸ προηγούμενον παράδειγμα, ὅτι τὸ ἔμβολον δὲν κινεῖται ἀνευ τριβῶν. Ἄς θεωρήσωμεν ταύτας ὡς σταθεράς, ἀντιστοιχοῦσας, εἰς τὸ συγκεκριμένον σύστημα, πρὸς ἰσοδύναμον πίεσιν ἐκ τριβῶν P_f . Τὸ σύστημα εὑρίσκεται εἰς τὴν κατάστασιν P_A, V_A . Ἡ ἐξωτερικὴ πίεσις P'_A ἰσοῦται πρὸς τὴν πίεσιν P_A τὴν ἀσκουμένην ὑπὸ τοῦ ἀερίου. Ἐὰν μειώσωμεν τὴν ἐξωτερικὴν πίεσιν κατὰ ποσὸν μικρότερον τῆς P_f , τὸ ἔμβολον θὰ παραμείνῃ ἀκίνητον, ἡ δὲ κατάστασις τοῦ ἀερίου θὰ ἐξακολουθῇ νὰ ὀρίζεται ἀπὸ τὰς τιμὰς P_A, V_A . Ἀπὸ τοῦ σημείου ὅμως Γ ($A\Gamma = P_f$) περαιτέρω μείωσις τῆς ἐξωτερικῆς πιέσεως ὀδηγεῖ εἰς ἐκτόνωσιν τοῦ ἀερίου κατὰ μῆκος τῆς γραμμῆς AB, ἐὰν ὁ ὄγκος ἐκφράζεται ὡς συνάρτησις τῆς πιέσεως τῆς ἀσκουμένης ὑπὸ τοῦ ἀερίου, κατὰ μῆκος δὲ τῆς γραμμῆς ΓΔ, ἐὰν ἐκφράζεται ὡς συνάρτησις τῆς ἐξωτερικῆς πιέσεως P' .

Ἡ ἐξωτερικὴ πίεσις P' δίδεται ὑπὸ τῆς ἐξισώσεως $P' = P(V) \pm P_f$, ὅπου $P(V)$ εἶναι ἡ ἐκάστοτε πίεσις τοῦ ἀερίου καὶ P_f ἡ σταθερὰ πίεσις τριβῶν. Τὸ σημεῖον + ἀντιστοιχεῖ εἰς συμπίεσιν τὸ δὲ - εἰς ἐκτόνωσιν. Ἐπομένως ἔχομεν:

$$dw = P'dV = [P(V) \pm P_f] dV \quad (3.5.9)$$

Τὸ ἔργον τὸ ἐκτελούμενον ὑπὸ τοῦ συστήματος κατὰ μῆκος τῆς γραμμῆς ΓΔ (ἔργον ἐκτονώσεως), προκύπτει δι' ὀλοκληρώσεως τῆς ὡς ἄνω ἐξισώσεως, εἶναι:

$$w_{\Gamma\Delta} = \int_A^B P(V)dV - P_f(V_B - V_A) \quad (3.5.10)$$

παρίσταται δὲ διὰ τοῦ ἔμβολοῦ τοῦ καθοριζομένου ἀπὸ τὴν γραμμὴν ΓΔ καὶ τὰς τεταγμένας εἰς τὰ σημεία Γ καὶ Δ.

Ἐκ τοῦ σημείου Δ αὔξεις τῆς ἐξωτερικῆς πιέσεως ἀφήνει ἀνεπηρέαστον τὴν κατάστασιν τοῦ ἀερίου. Εἰς τὸ σημεῖον Β ἡ ἐξωτερικὴ πίεσις ἔχει ἐξισωθῆ πρὸς τὴν τοῦ ἀερίου. Περαιτέρω αὔξεις τῆς ἐξωτερικῆς πιέσεως μέχρι τῆς τιμῆς τῆς ἀντιστοιχοῦσης εἰς τὸ σημεῖον Ζ δὲν ἐπηρεάζει, λόγῳ τριβῶν, τὴν κατάστασιν τοῦ ἀερίου. Ἀπὸ τοῦ σημείου τούτου ($BZ = P_f$) βραδεῖα αὔξεις τῆς πιέσεως ὀδηγεῖ εἰς συμπίεσιν τοῦ ἀερίου κατὰ μῆκος τῆς γραμμῆς ΒΑ, ἐὰν ὁ ὄγκος ἐκφράζεται ὡς συνάρτησις τῆς πιέσεως τῆς ἀσκουμένης ὑπὸ τοῦ ἀερίου, κατὰ μῆκος δὲ τῆς γραμμῆς ΖΕ, ἐὰν ἐκφράζε-

ταί ὡς συνάρτησις τῆς ἐξωτερικῆς πίεσεως P' . Τέλος ἡ ἐξωτερικὴ πίεσις μειοῦται μέχρις ἐξισώσεώς της πρὸς τὴν τοῦ ἀερίου, χωρὶς περαιτέρω μεταβολὴν τῆς καταστάσεως τοῦ τελευταίου, δηλαδὴ μέχρι τοῦ σημείου A .

Τὸ ἔργον τὸ ἐκτελούμενον ἐπὶ τοῦ συστήματος κατὰ μῆκος τῆς γραμμῆς ZE (ἔργον συμπίεσεως) δίδεται ὑπὸ τῆς ἐξισώσεως:

$$w_{ZE} = \int_B^A P(V) dV + P_f (V_A - V_B) \quad (3.5.11)$$

Προσθέτοντες τὰς ἐξισώσεις (10) καὶ (11) καὶ λαμβάνοντες ὑπ' ὄψιν ὅτι κατὰ μῆκος τῶν ἰσοχώρων τὸ ἔργον εἶναι μηδέν, ἔχομεν διὰ τὴν κυκλικὴν διεργασίαν $A\Gamma\Delta BZEA$:

$$w = -2P_f (V_B - V_A) \quad (3.5.12)$$

παρίσταται δὲ τοῦτο ἀπὸ τὸ ἔμβადόν τῆς κλειστῆς ἐπιφανείας $A\Gamma\Delta BZEA$.

Οὕτω προκύπτει ὅτι ἡ ψευδοστατικὴ διεργασία $A\Gamma\Delta B$ δὲν εἶναι ἀντιστρεπτή, δεδομένου ὅτι διὰ τῆς ἀκολουθηθείσης ψευδοστατικῆς διεργασίας $BZEA$ ἐπανῆλθε μὲν τὸ σύστημα εἰς τὴν ἀρχικὴν κατάστασιν, ἀλλὰ ἐξωτερικὸν μηχανικὸν σύστημα ἐξετέλεσεν ἔργον, τὸ ὁποῖον ἀπερροφήθη ὑπὸ ἀποθηκῶν θερμότητος. Ἄρα τὸ μηχανικὸν σύστημα καὶ αἱ ἀποθηκαὶ θερμότητος δὲν ἀποκατεστάθησαν εἰς τὴν ἀρχικὴν τῶν κατάστασιν, δηλαδὴ εἰς τὴν κατάστασιν εἰς τὴν ὁποίαν εὐρίσκοντο πρὶν ἢ ἡ πρώτη διεργασία ἀρχίσῃ. Εἶναι σημαντικὸν νὰ τονισθῇ ὅτι τὸ ἔργον τριβῶν δὲν ἐκτελεῖται ὑπὸ τῆς πίεσεως τῆς χαρακτηριζούσης τὸ ἀέριον ἐν ἰσορροπία, εἶναι δὲ πάντοτε ἀρνητικόν, δηλαδὴ ἐκτελεῖται ἐπὶ τοῦ συστήματος.

Ἄνάλογος εἶναι ἡ περίπτωσις ψευδοστατικῆς διεργασίας μὲ σύγχρονον προσφορὰν ἔργου μέσῳ ἠλεκτρικῆς ἀντιστάσεως. Εἰς τὴν περίπτωσιν ταύτην, ἐὰν \mathcal{E} ἡ διαφορὰ δυναμικοῦ εἰς τὰ ἄκρα τῆς ἀντιστάσεως, τὸ ψευδοστατικὸν ἠλεκτρικὸν ἔργον w_H^* δίδεται ὑπὸ τῆς ἐξισώσεως:

$$w_H^* = - \int_{t_1}^{t_2} \mathcal{E} i dt \quad (3.5.13)$$

Τὸ ἀρνητικὸν σημεῖον ὑπονοεῖ ὅτι τὸ ἔργον ἐκτελεῖται πάντοτε ἐπὶ τοῦ συστήματος. Εἰς τὴν περίπτωσιν ταύτην ἐπίσης τὸ ἔργον δὲν εἶναι δυνατόν νὰ ὑπολογισθῇ ἐκ τῶν δυνάμεων τῶν χαρακτηριστικῶν τῆς καταστάσεως τοῦ συστήματος. Διάφορος εἶναι ἡ περίπτωσις προκειμένου περὶ γαλβανικοῦ στοιχείου, δηλαδὴ συστήματος εἰς τὸ ὁποῖον ἔχομεν διαχωρισμὸν φορτίων εἰς τὰς περιοχὰς ἐπαφῆς τῶν ἠλεκτροδίων μὲ τὰς ὑγρὰς φάσεις. Εἰς τὴν περίπτωσιν ταύτην ἡ ἠλεκτρογενετικὴ δύναμις εἶναι χαρακτηριστικὴ ιδιότης τοῦ συστή-

ματος και έπομένως τὸ ἔργον ὑπολογίζεται ἐκ ταύτης κατὰ στατικήν διεργασίαν, ὡς εἰς τὴν περίπτωσηί ἐργου ἔκτονώσεως ἀερίου ἐκ τῆς πίεσεως.

Συνοψίζομεν κατωτέρω ἐξισώσεις τοῦ πρώτου θερμοδυναμικοῦ νόμου δι' ἀπειροστὰς και πεπερασμένας διεργασίας κλειστῶν συστημάτων :

$$\left. \begin{aligned} dU &= dq - dw \\ \Delta U &= q - w \end{aligned} \right\} \text{οἰαδήποτε διεργασία} \quad (3.5.14)$$

$$dU = dq - dw_s \quad (3.5.16)$$

$$dU = dq - \sum_1^{n-1} X_i dx_i \quad (3.5.17)$$

$$dU = dq - PdV \quad (3.5.18)$$

$$\Delta U = q - w_s \quad (3.5.19)$$

$$\left. \begin{aligned} \Delta U &= q - \sum_1^{n-1} \int_1^2 X_i dx_i \end{aligned} \right\} \begin{array}{l} \text{στατικά} \\ \text{ἢ ἀντιστρεπταί} \\ \text{διεργασίαι} \end{array} \quad (3.5.20)$$

$$\left. \begin{aligned} \Delta U &= q - \int_1^2 PdV \end{aligned} \right\} \quad (3.5.21)$$

$$dU = dq - dw_s - dw^* \quad (3.5.22)$$

$$\Delta U = q - w_s - w^* \quad (3.5.23)$$

$$w^* = w_r^* + w_H^* \quad (3.5.24)$$

ὅπου w_r^* ἔργον τριβῶν, w_H^* ἔργον ἠλεκτρικῆς ἀντιστάσεως και ἐπομένως πάντοτε ἀρνητικά και w_s στατικὸν ἔργον.

§ 3.6. Ένθαλπία

Ὡς θὰ δειχθῆ ἀργότερον, εἶναι δυνατὸν νὰ εἰσαχθοῦν νέαι θερμοδυναμικαὶ συναρτήσεις διὰ μεθόδου γνωστῆς ὡς μετασχηματισμοῦ Legendre. Εἰς ταύτας ἀνήκει και ἡ συνάρτησις τῆς ἐνθαλπίας H . Αὕτη, πρὸς τὸ παρόν, δύναται νὰ ὀρισθῆ διὰ τῶν ἐξισώσεων :

$$H = U + PV \quad \text{δι' ἀπλοῦν σύστημα} \quad (3.6.1)$$

$$H = U + \sum_1^{n-1} X_i x_i \quad \text{διὰ γενικευμένον σύστημα} \quad (3.6.2)$$

Ἡ ἐνθαλπία εἶναι ἰδιότης ἔκτατικῆ με διαστάσεις ἐνεργείας. Ἐπομένως ἡ

ἐνθαλπία Η συστήματος ὑπολογίζεται ἐκ τῶν ἐνθαλπιῶν Η^α τῶν τμημάτων αὐτοῦ διὰ τῆς σχέσεως :

$$H = \sum^{\alpha} H^{\alpha} \quad (3.6.3)$$

τοῦ ἀθροίσματος λαμβανομένου ἐφ' ὅλων τῶν τμημάτων τοῦ συστήματος. Ἡ ἐνθαλπία οἰασδήποτε καταστάσεως μιᾶς φάσεως ὀρίζεται πλήρως, ἐὰν εἰς ἐπιλεγείσαν κατάστασιν ἀναφορᾶς ταύτης δοθῇ μία αὐθαίρετος τιμὴ.

Θεωρήσωμεν δύο καταστάσεις ἀπλοῦ συστήματος εὐρισκομένης ὑπὸ τὴν αὐτὴν πίεσιν. Ἐκ τῆς (1) λαμβάνομεν :

$$\Delta H = \Delta U + P\Delta V \quad (3.6.4)$$

Διὰ συνδυασμοῦ τῆς τελευταίας μὲ τὴν (3.5.15) λαμβάνομεν :

$$\Delta H = q - w + P\Delta V \quad (3.6.5)$$

Ἐὰν μεταξὺ τῶν ὡς ἄνω δύο καταστάσεων θεωρήσωμεν διεργασίαν ἰσοβαρῆ, δηλαδὴ διεργασίαν καθ' ὅλην τὴν διάρκειαν τῆς ὁποίας, τὸ σύστημα εὐρίσκεται ὑπὸ σταθερὰν ἐξωτερικὴν πίεσιν P, τὸ δὲ ὑπὸ τοῦ συστήματος ἐκτελούμενον ἔργον εἶναι μόνον ἔργον ἐκτονώσεως ἔχομεν $w = P\Delta V$ καὶ ἐπομένως ἡ (5) γράφεται :

$$\Delta H = q \quad \eta \quad dH = dq \quad \text{ἰσοβαρῆς διεργασία} \quad (3.6.6)$$

Οὕτως εἰς σύστημα, ἐπὶ τοῦ ὁποίου ἀσχεῖται σταθερὰ ἐξωτερικὴ πίεσις, τὸ δὲ ἀνταλλασσόμενον μὲ τὸ περιβάλλον ἔργον εἶναι ἔργον ἐκτονώσεως μόνον, ἡ αὐξησης τῆς ἐνθαλπίας τοῦ συστήματος ἰσοῦται πρὸς τὴν ἀπορροφουμένην ὑπὸ τούτου θερμότητα.

Εἰς περίπτωσιν προσθέτου ἔργου, π.χ. ἠλεκτρικοῦ $w_{\text{H}}^{\#}$, διὰ συνδυασμοῦ τῆς (4) μὲ τὰς (3.5.23 - 24) καὶ δεδομένου ὅτι τὸ ἔργον w_s ὑπὸ σταθερὰν πίεσιν ἰσοῦται πρὸς $P\Delta V$, προκύπτει :

$$\Delta H = q - w_{\text{H}}^{\#} \quad (3.6.7)$$

Μὲ πρόσθετον συνθήκην ἀδιαβατικῆς διεργασίας ἔχομεν ἐκ τῆς (7) :

$$\Delta H = - w_{\text{H}}^{\#} \quad q = 0 \quad P = \text{σταθ.} \quad (3.6.8)$$

Ἡ τελευταία αὕτη ἐξίσωσις ἀποτελεῖ τὴν βᾶσιν τῆς θερμοδομετρίας. Ὡς παράδειγμα ἔστω σύστημα κλειστὸν σταθερᾶς χημικῆς συνθέσεως καὶ εὐρισκόμενον ὑπὸ σταθερὰν πίεσιν. Ζητεῖται νὰ εὐρεθῇ ἡ διαφορὰ $\Delta H = H(T_2) - H(T_1)$ λόγῳ θερμάνσεως τοῦ συστήματος ἀπὸ T_1 εἰς T_2 . Πρὸς τοῦτο μετρεῖται τὸ ἠλεκτρικὸν ἔργον $w_{\text{H}}^{\#}$, τὸ ἀπαιτούμενον διὰ τὴν αὐξησην τῆς θερμοκρασίας τοῦ συστήματος ὑπὸ συνθήκας ἀδιαβατικῆς. Τὸ ἔργον τοῦτο κατὰ τὴν ἐξι-

σωσιν (8) δίδει την αίτουμένην αύξησιν τής ένθαλπίας. Περισσότερας έφαρμογάς ή έξισώσεις αύτη εύρίσκει εις την μέτρησιν τών θερμοτήτων άντιδράσεως.

Γενικώτερον δυνάμεθα νά χρησιμοποιήσωμεν την συνάρτησιν τής ένθαλπίας δια νά άντικαταστήσωμεν δια ταύτης εις τας έξισώσεις (3.5.14 - 23) την έσωτερικην ένέργειαν. Ούτω τó διαφορικόν τής ένθαλπίας βάσει τών έξισώσεων (1) και (2) γράφεται :

$$dH = dU + PdV + VdP \quad (3.6.9)$$

$$dH = dU + \sum_1^{n-1} X_i dx_i + \sum_1^{n-1} x_i dX_i \quad (3.6.10)$$

Συνδυασμός τών έξισώσεων τούτων με τας (3.5.18) και (3.5.17) δίδει άντιστοιχώς :

$$dH = dq + VdP \quad (3.6.11)$$

$$dH = dq + \sum_1^{n-1} x_i dX_i \quad (3.6.12)$$

δια στατικώς διεργασίας.

Ανάλογοι έξισώσεις προκύπτουν δια συνδυασμού τών έξισώσεων (9) και (10) με τας ύπολοίπους έξισώσεις τής προαναφερθείσης ομάδος.

Θεωρήσωμεν σύστημα άπομεμονωμένον με μοναδικήν παραμορφωτικήν συντεταγμένην τόν όγκον και έπομένως εύρισκόμενον υπό συνθήκας : $q = 0$, $V = \text{σταθ}$, $U = \text{σταθ}$. Έστω ότι τó σύστημα είναι διφασικόν, π.χ. άποτελούμενον από ύδωρ και πάγον και ότι λαμβάνει χώραν διεργασία, κατά την όποίαν αύξάνεται ή φάσις του πάγου. Τοúτο έχει ως άποτέλεσμα την μεταβολήν τής πιέσεως (αύξησιν εις τó ως άνω παράδειγμα). Έφαρμογή τής έξισώσεως (9) εις την περίπτωσιν ταύτην δίδει :

$$\Delta H = V\Delta P \quad (3.6.13)$$

Ούτω κατά την διεργασίαν ταύτην, παρά τó γεγονός ότι ή έσωτερική ένέργεια παρέμεινε σταθερά, ή ένθαλπια μετεβλήθη. Τοúτο ύποδηλοι ότι δέν ύφίσταται άρχή διατηρήσεως τής ένθαλπίας.

Τέλος εκ τών λεχθέντων εις την παράγραφον ταύτην καθίσταται πρόδηλον, ότι προσφορώτεροι άνεξάρτητοι μεταβληταί δια την συνάρτησιν τής ένθαλπίας, εκτός τής θερμοκρασίας, είναι οι συντελεσταί έργου (γενικευμένοι δυνάμεις) και όχι αι συντεταγμένοι έργου (παραμορφωτικά). Ούτω δι' άπλοϋν σύστημα είναι πρακτικώτερον νά γράψωμεν :

$$H = f(T, P) \quad (3.6.14)$$

§ 3.7. Θερμοχωρητικότητα

Ἐστω ἀπειροστή στατική διεργασία κλειστοῦ ὁμοιογενοῦς καὶ σταθερᾶς συνθέσεως συστήματος, κατὰ τὴν ὁποίαν ἀνταλλάσσεται ποσὸν θερμότητος dq . Ἐστω ἐπίσης ὅτι ἐκ τῶν συντεταγμένων τοῦ συστήματος T καὶ Z αἱ Z (πρὸς τὸ παρὸν ἀκαθόριστοι) παραμένουν σταθεραί. Ὅριζομεν τὴν θερμοχωρητικότητα τοῦ συστήματος C_Z διὰ τῆς ἐξισώσεως:

$$C_Z = \left(\frac{dq}{dT} \right)_Z \quad (3.7.1)$$

Ἡ θερμοχωρητικότητα ἐνίοτε ὀρίζεται διὰ τῆς ἐξισώσεως $C = \frac{dq}{dT}$ μὲ τὴν ἀκόλουθον ἐπεξήγησιν: δεδομένου ὅτι τὸ dq δὲν εἶναι τέλειον διαφορικόν, ἢ οὕτως ὀρισθεῖσα ποσότης ἐξαρτᾶται ἐκ τοῦ δρόμου τὸν ὁποῖον ἀκολουθεῖ ἡ διεργασία. Τοῦτο δὲν εἶναι ἀληθές, πρῶτον, διότι καὶ ἂν ἀκόμη ἦτο τέλειον διαφορικὸν συναρτήσεως καὶ ἐπομένως ἡ C ἦτο παράγωγος συναρτήσεως, δεδομένου ὅτι αἱ ἀνεξάρτητοι μεταβληταί εἶναι περισσότεραι τῆς μιᾶς (ἐξίσωσις 3.5.6), ὀλική παράγωγος εἶναι μαθηματικῶς ἄνευ ἐννοίας καὶ δευτέρον, ὡς ἤδη ἐλέχθη εἰς τὴν παράγραφον (5), τὸ διαφορικὸν dq ὀρίζεται πληρῶς κατὰ μίαν ἀπειροστήν στατικήν μεταβολὴν τῆς καταστάσεως τοῦ συστήματος. Εἶναι δυνατὸν εἰς τὴν περίπτωσιν τῆς ἐξισώσεως (3.5.8) νὰ γράψω-

$$dq = \left(\frac{dq}{dT} \right)_V dT + \left(\frac{dq}{dV} \right)_T dV. \text{ Τὸ γεγονός ὅτι τὸ } dq \text{ δὲν εἶναι τέ-$$

λειον διαφορικὸν σημαίνει ὅτι δὲν ἐπαληθεύεται τὸ κριτήριον Euler (βλέπε ἐξίσ. (Π. 2 2)). Τοῦτο ὅμως δὲν ὀδηγεῖ εἰς τὸ συμπέρασμα ὅτι οἱ συντελεσταί

$\left(\frac{dq}{dT} \right)_V$ καὶ $\left(\frac{dq}{dV} \right)_T$ δὲν εἶναι συναρτήσεις τῆς καταστάσεως τοῦ συστήματος.

Ἡ θερμοχωρητικότητα εἶναι ιδιότης ἐκτατική καὶ ἐξαρτᾶται ἐκ τῆς μάζης m ἢ τοῦ ποσοῦ οὐσίας n καὶ προφανῶς τῶν μεταβλητῶν T καὶ Z .

Αἱ ποσότητες \hat{C}_Z καὶ c_Z ὀριζόμεναι διὰ τῶν ἐξισώσεων:

$$\hat{C}_Z = \frac{C_Z}{m} \quad \text{καὶ} \quad c_Z = \frac{C_Z}{n} \quad (3.7.2)$$

ὀνομάζονται *εἰδική* καὶ *γραμμομοριακή θερμοχωρητικότης* ἀντιστοίχως, εἶναι δὲ ἐντατικά ιδιότητες. Αἱ μᾶλλον ἐν χρῆσει μονάδες διὰ τὰς C_Z , \hat{C}_Z καὶ c_Z εἶναι JK^{-1} , $\text{JK}^{-1} \text{kg}^{-1}$ καὶ $\text{JK}^{-1} \text{mole}^{-1}$ ἀντιστοίχως. Ἐν τούτοις εὐρύτατα χρησιμοποιεῖται εἰς τὰς ὡς ἄνω μονάδας ἡ θερμὸς ἀντὶ τῆς Joule.

Ἡ θερμοχωρητικότης δύναται νὰ λάβῃ τιμὰς θετικὰς, μηδενικὴν, ἢ ἀρνητικὰς ἀναλόγως τοῦ εἴδους τῶν συντεταγμένων Z .

Ἐκ τῶν ἀπείρων θερμοχωρητικοτήτων, αἱ ὁποῖαι ὀρίζονται ἐκ τῆς ἐξισώσεως (1), δύο εἶναι αἱ μᾶλλον ἐνδιαφέρουσαι, ὀνομαζόμεναι καὶ θεμελιώδεις. Ἡ πρώτη ἀναφέρεται εἰς συντεταγμένας Z , τὰς παραμορφωτικὰς, τὰς ὁποίας γενικῶς συμβολίζομεν ὡς x (εἰς περίπτωσιν ἀπλοῦ σώματος τὸν ὄγκον), ἡ δὲ δευτέρα εἰς συντεταγμένας Z , τοὺς συντελεστὰς ἔργου (γενικευμένας δυνάμεις X , εἰς περίπτωσιν δὲ ἀπλοῦ συστήματος τὴν πίεσιν). Οὕτως ἔχομεν ἀντιστοίχως :

$$C_x = \left(\frac{dq}{dT} \right)_x \quad \text{γενικῶς} \quad (3.7.3)$$

$$C_v = \left(\frac{dq}{dT} \right)_v \quad \text{ἀπλοῦν σύστημα} \quad (3.7.4)$$

$$C_x = \left(\frac{dq}{dT} \right)_x \quad \text{γενικῶς} \quad (3.7.5)$$

$$C_p = \left(\frac{dq}{dT} \right)_p \quad \text{ἀπλοῦν σύστημα} \quad (3.7.6)$$

Ἐκ τούτων αἱ (4) καὶ (6) ὀνομάζονται θερμοχωρητικότητες ὑπὸ σταθερὸν ὄγκον καὶ ὑπὸ σταθερὰν πίεσιν ἀντιστοίχως.

Ἐκ τῶν ἐξισώσεων (3.5.6) καὶ (3.5.8), ὑπὸ συνθήκας σταθερότητος τῶν $n-1$ μεταβλητῶν x (παραμορφωτικῶν) εἰς τὴν πρώτην περίπτωσιν, τοῦ ὄγκου δὲ εἰς τὴν δευτέραν, λαμβάνομεν ἀντιστοίχως :

$$C_x = \left(\frac{dq}{dT} \right)_x = \left(\frac{\partial U}{\partial T} \right)_x \quad (3.7.7)$$

$$C_v = \left(\frac{dq}{dT} \right)_v = \left(\frac{\partial U}{\partial T} \right)_v \quad (3.7.8)$$

Κατ' ἀνάλογον τρόπον καὶ μὲ ἀφετηρίαν τὰς ἐξισώσεις (3.6.12) καὶ (3.6.11), τηροῦντες σταθεροὺς τοὺς συντελεστὰς ἔργου (X καὶ P ἀντιστοίχως), λαμβάνομεν :

$$C_x = \left(\frac{dq}{dT} \right)_x = \left(\frac{\partial H}{\partial T} \right)_x \quad (3.7.9)$$

$$C_p = \left(\frac{dq}{dT} \right)_p = \left(\frac{\partial H}{\partial T} \right)_p \quad (3.7.10)$$

Εἰς τὴν ἐξίσωσιν (3.7.1) ὄρισμοῦ τῆς θερμοχωρητικότητος ὡς ἀνεξάρτητοι μεταβληταὶ Z δύνανται νὰ ληφθῶν μεταβληταὶ καταλλήλως ὀριζόμεναι διὰ τῶν ὑπολοίπων. Οὕτως εἰς τὴν περίπτωσιν ἀπλοῦ συστήματος δυνάμεθα νὰ ὀρίσωμεν τυχούσαν συνεχῆ συνάρτησιν $Z = f(P, V)$, ἡ ὁποία ἐν συνεχείᾳ νὰ ἀντικαταστήσῃ τὴν V ἢ P εἰς τὰς ἐξισώσεις (3.7.4) καὶ (3.7.6). Δεδομένου ὅτι ἡ ἐξίσωσις $Z = f(P, V) = \text{σταθ. παριστᾶ μίαν γραμμὴν εἰς τὸ διάγραμμα P, V , ἡ γενικευμένη αὕτη θερμοχωρητικότης ὀρίζεται κατὰ μῆκος τῆς γραμμῆς ταύτης, ὡς ἀκριβῶς αἱ θεμελιώδεις θερμοχωρητικότητες C_P καὶ C_V ὀρίζονται κατὰ μῆκος ἰσοβαροῦς καὶ ἰσοχώρου δρόμου ἀντιστοίχως. Κατ' αὐτὸν τὸν τρόπον δυνάμεθα νὰ ὀρίσωμεν ἀπειρίαν θερμοχωρητικότητων, δυναμένων νὰ λάβουν τιμὰς μεταξὺ $-\infty$ καὶ $+\infty$.$

Ἐκ τῶν θεμελιωδῶν θερμοχωρητικότητων ἡ C_V , ἰδιαιτέρως εἰς ὑγρὰς καὶ στερεὰς φάσεις, λίαν δυσχερῶς δύνανται νὰ προσδιορισθῇ πειραματικῶς. Ἀντιθέτως ἡ C_P προσδιορίζεται σχετικῶς εὐκόλως, ἐκ ταύτης δὲ ἐμμέσως, ὡς θὰ ἴδωμεν ἀργότερον, ὑπολογίζεται ἡ C_V .

Διὰ τὸν προσδιορισμὸν τῆς C_P χρησιμοποιεῖται ἡ ἐξίσωσις (3.6.8). Οὕτω μετρεῖται ἡ ἠλεκτρικὴ ἐνέργεια ἡ προσφερομένη εἰς τὸ σύστημα, εὐρισκόμενον ὑπὸ συνθήκας ἀδιαβατικῆς καὶ σταθερᾶς πίεσεως, διὰ μικρὰν αὐξησιν δT τῆς θερμοκρασίας. Οὕτως ἔχομεν $\Delta H = -w_H^* = \bar{C}_P \delta T$, ὅπου \bar{C}_P ἡ μέση τιμὴ τῆς ὑπὸ σταθερὰν πίεσιν θερμοχωρητικότητος διὰ τὴν περιοχὴν δT . Σειρὰ μετρήσεων, καλυπτουσῶν συγκεκριμένην περιοχὴν θερμοκρασιῶν, δύνανται διὰ καταλλήλου ἐπεξεργασίας νὰ δώσῃ τὴν ἐξάρτησιν τῆς C_P ἀπὸ τὴν θερμοκρασίαν. Ἡ τελευταία αὕτη ἀποδίδεται, διὰ δεδομένην περιοχὴν θερμοκρασιῶν, ὑπὸ ἐμπειρικῶν ἐξισώσεων τῆς μορφῆς :

$$C_P = a + bT + cT^2$$

$$C_P = a' + b'T - \frac{c'}{T^2} \quad (3.7.11)$$

ὅπου a, b, c καὶ a', b', c' σταθεραὶ χαρακτηριστικαὶ τῆς φύσεως τῆς οὐσίας. Ἡ τεχνικὴ μετρήσεως ἐξαρτᾶται ἀπὸ τὴν φύσιν τῆς οὐσίας, τὴν ἀπαιτουμένην ἀκρίβειαν καὶ τὴν περιοχὴν τῶν θερμοκρασιῶν.

§ 3.8. Ἰδανικὸν ἀέριον

Συμπεριφορὰ πραγματικοῦ ἀερίου διὰ $P \rightarrow 0$.

Ἐξισώσεις ἐκφράζουσαι τὸν τρόπον συνδέσεως μεταξὺ τῆς θερμοκρασίας, τῆς πίεσεως καὶ τῶν παραμορφωτικῶν συντεταγμένων κλειστοῦ ὁμοιογενοῦς συστήματος, δηλαδὴ ἐξισώσεις τῆς μορφῆς :

$$f(x_1, \dots, x_{n-1}, P, T) = 0 \quad (3.8.1)$$

ονομάζονται *καταστατικοί* έξιτώσεις. Γενικότερον, ώς θά ίδωμεν άργότερον, καταστατικοί έξιτώσεις ονομάζονται έξιτώσεις προκύπτουσαι έκ τών λεγομένων θεμελιωδών έξιτώσεων δια μερικώς παραγωγίσεως ώς πρὸς έκάστην τών άνεξαρτήτων μεταβλητῶν τῆς θεμελιώδους έξιτώσεως. Ειδικότερον εις περιπτώσεις όμοιογενούς ίσοτρόπου καθαράς ούσιας, π. χ. άερίου, ή (1) γράφεται :

$$f(P, T, V) = 0 \quad (3.8.2)$$

Οί συντελεσταί διαστολής και ίσοθέρμου συμπιεστότητος ορίζονται άντιστοιχως δια τών σχέσεων :

$$\alpha = \frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_P \quad (3.8.3)$$

$$k_T = -\frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial P} \right)_T \quad (3.8.4)$$

Τὸ άρνητικόν σημεῖον εις τὴν δευτέραν τῶν ὡς άνω έξιτώσεων έτέθη δια νά καταστήση τὸν συντελεστὴν συμπιεστότητος θετικόν, δεδομένου ὅτι έκ τοῦ κριτηρίου μηχανικῆς εὐσταθείας μιᾶς φάσεως προκύπτει πάντοτε $\left(\frac{\partial V}{\partial P} \right)_T < 0$.

Τὰ άέρια, εις περιοχὰς πιέσεων χαμηλοτέρων τῆς κρισίμου, διακρίνονται τῶν συμπεπυκνωμένων φάσεων (στερεῶν και ὑγρῶν) έκ τῆς λίαν έμφανούς διαφορᾶς εις τὴν συμπιεστότητα. Εἰς τὰς συμπυκνωμένας φάσεις ή τιμὴ τοῦ συντελεστοῦ συμπιεστότητος εἶναι μικρὰ και πρακτικῶς άνεξάρτητος τῆς πίεσεως. Μὲ άλλας λέξεις ὁ ὄγκος τούτων, εις πρώτην προσέγγισιν, εἶναι άνεξάρτητος τῆς πίεσεως, εις καλλιτέραν δὲ προσέγγισιν έλαττοῦται γραμμικῶς με τὴν πίεσιν. Εἰς τὰ άέρια άντιθέτως ὁ συντελεστὴς συμπιεστότητος εἶναι πολὺ μεγαλύτερος και εις πρώτην προσέγγισιν ίσοῦται πρὸς τὸ άντίστροφον τῆς πίεσεως, ή άλλως ὁ ὄγκος μεταβάλλεται, ίσοθέρμως, άντιστρόφως ἀναλόγως τῆς πίεσεως. Οὕτω τὸ γινόμενον PV και ὄχι ὁ ὄγκος, εις πρώτην προσέγγισιν, εἶναι άνεξάρτητος τῆς πίεσεως.

Πειραματικὰ δεδομένα ίσοθέρμων μετρήσεων ἐπὶ άερίων, ἀποδιδόμενα εις διαγράμματα γινομένου PV ἔναντι τῆς πίεσεως, ὡδηγοῦν εις διαπίστωσιν ἀποδιδομένην ὡς ἀκολούθως :

Τὸ γινόμενον PV πραγματικῶν άερίων, ὑπὸ σταθερὰν θερμοκρασίαν, τείνει πρὸς πεπερασμένον ὄριον, όταν ή πίεσις τείνη πρὸς τὸ μηδέν (Νόμος Boyle). Οὕτω δι' οἰονδήποτε άέριον ίσχύει :

$$\lim_{P \rightarrow 0} (PV) = A' \quad T = \text{σταθ.} \quad (3.8.5)$$

Ἡ σταθερά A' ἐξαρτᾶται ἐκ τῆς θερμοκρασίας, τῆς μάζης καὶ τῆς φύσεως τοῦ ἀερίου.

Τὸ γινόμενον PV εἶναι ἐκτατικὴ ἰδιότης καὶ ἐπομένως διὰ καθαρὰν ὁμοιογενῆ οὐσίαν εἶναι γραμμικὴ συνάρτησις τῆς μάζης m . Οὕτως ἡ (5) γράφεται :

$$\lim_{P \rightarrow 0} (PV) = m A \quad T = \text{σταθ.} \quad (3.8.6)$$

ὅπου A συνάρτησις τῆς θερμοκρασίας καὶ τῆς φύσεως τοῦ ἀερίου. Δυνάμεθα πρὸς μέτρησιν τοῦ χημικοῦ περιεχομένου μιᾶς φάσεως νὰ χρησιμοποιήσωμεν ἀντὶ τῆς μάζης m τὸ ποσὸν οὐσίας n , μονὰς μετρήσεως τοῦ ὁποίου εἶναι τὸ γραμμομόριον, συνδεόμενον μὲ τὴν μάζαν m διὰ τῆς ἑξισώσεως :

$$m = Mn \quad (3.8.7)$$

ὅπου M ἡ γραμμομοριακὴ μᾶζα τῆς οὐσίας (μονὰς: $g \text{ mole}^{-1}$). Οὕτως ἡ (6) γράφεται :

$$\lim_{P \rightarrow 0} \left(P \frac{V}{n} \right) = MA = R' \quad T = \text{σταθ.} \quad (3.8.8)$$

Εἶναι δυνατόν νὰ ὀρίσωμεν ἀπὸ θερμοδυναμικῆς πλευρᾶς, χωρὶς δηλαδὴ ἀναφορὰν εἰς τὴν μοριακὴν θεωρίαν, τὴν μονάδα ποσοῦ οὐσίας, τὸ γραμμομόριον, ὡς τὴν μονάδα ἐκείνην ἢ ὁποία καθιστᾷ τὴν R' ἀνεξάρτητον τῆς φύσεως τῆς οὐσίας. Οὕτως, ἐὰν ἐκλέξωμεν διὰ τὸ ὀξυγόνον ὡς μονάδα ποσοῦ οὐσίας ποσότητα $32g$ καὶ προσδιορίσωμεν βάσει ταύτης τὴν σταθερὰν $MA = R'$ ἐκ τῶν ἑξισώσεων (6), (7) καὶ (8), τὸ γραμμομόριον καὶ ἡ γραμμομοριακὴ μᾶζα οἰουδήποτε ἀερίου προσδιορίζεται ἐκ τῆς κατὰ τὸν ὡς ἄνω τρόπον μετρηθείσης σταθερᾶς R' καὶ ἐκ τῆς σταθερᾶς A , προσδιορισθείσης ἐκ τῆς ὀριακῆς τιμῆς τοῦ γινομένου PV διὰ τὸ ἀέριον τοῦτο (ἑξίσωσις (6)).

Οὕτω διὰ τῆς κατ' αὐτὸν τὸν τρόπον ὀρισθείσης μονάδος ποσοῦ οὐσίας, τοῦ γραμμομορίου, ἡ σταθερὰ R' καθίσταται ἀνεξάρτητος τῆς φύσεως τοῦ ἀερίου, ἐξακολουθεῖ ὅμως νὰ ἐξαρτᾶται ἀπὸ τὴν θερμοκρασίαν. Δυνάμεθα ὅμως νὰ δείξωμεν ὅτι, ἐὰν πρὸς μέτρησιν τῆς θερμοκρασίας χρησιμοποιοιθῇ ἡ κλίμαξ τοῦ ἰδανικοῦ ἀερίου, ἡ σταθερὰ R' εἶναι ἀνάλογος τῆς θερμοκρασίας. Ἡ κλίμαξ τοῦ ἰδανικοῦ ἀερίου, (ἑξίσωσις 2.5.7) ὀρίζεται ὡς

$\theta_i = 273.16 \lim_{P \rightarrow 0} \left(\frac{P}{P_3} \right)$, $V = \text{σταθ.}$ Αὕτη δύναται νὰ γραφῇ ὑπὸ τὴν μορφήν :

$$\theta_i = 273.16 \lim_{P \rightarrow 0} \frac{(PV/n)}{(PV/n)_3} = 273.16 \frac{\lim (PV/n)}{\lim (PV/n)_3} \quad (3.8.9)$$

Ἐπομένως ἔχομεν :

$$\lim_{P \rightarrow 0} (PV/n) = \frac{\lim (PV/n)_g}{273.16} \theta_i = R\theta_i = RT \quad (3.8.10)$$

$$\eta \lim_{P \rightarrow 0} (PV) = nRT \quad (3.8.11)$$

ὅπου $R = \frac{\lim (PV/n)_g}{273.16}$, ἡ γνωστὴ σταθερὰ τῶν ἀερίων.

Ὁ ἀριθμητὴς εἰς τὴν τελευταίαν ἐξίσωσιν ἰσοῦται πρὸς τὴν R' μετρηθεῖσαν εἰς τὸ τριπλοῦν σημεῖον τοῦ ὕδατος. Αὕτη εὐρέθῃ ἴση πρὸς 22.4144 lit atm mol⁻¹ καὶ ἔπομένως ἡ τιμὴ τῆς σταθερᾶς τῶν ἀερίων ἰσοῦται :

$$R = 0.08206 \text{ lit atm K}^{-1} \text{ mole}^{-1} = 8.3143 \text{ JK}^{-1} \text{ mole}^{-1}.$$

Διὰ συνδυασμοῦ τῶν ἐξισώσεων (7) καὶ (11) ἔχομεν :

$$M = RT \lim_{P \rightarrow 0} \frac{\rho}{P} \quad (3.8.12)$$

ὅπου $\rho = \frac{m}{V}$ ἡ πυκνότης τοῦ ἀερίου. Ἡ τελευταία αὕτη ἐξίσωσις χρησιμοποιεῖται διὰ τὸν ἀκριβῆ προσδιορισμὸν τῆς γραμμομοριακῆς μάζης τῶν ἀερίων.

Μίαν ἄλλην πηγὴν πληροφοριῶν ὡς πρὸς τὴν συμπεριφορὰν πραγματικῶν ἀερίων εἰς χαμηλὰς πιέσεις ἀποτελοῦν τὰ πειράματα τῶν Joule καὶ Washburn - Rossini. Ταῦτα ἀποσκοποῦν εἰς τὴν διερεύνησιν τῆς ἐξαρτήσεως τῆς ἐσωτερικῆς ἐνεργείας ἀπὸ τὸν ὄγκον ἢ τὴν πίεσιν ὑπὸ ἰσοθέρμους συνθήκας.

Τὸ πείραμα Joule ἢ πείραμα ἐλευθέρως ἐκτονώσεως διεξάγεται ὡς ἀκολούθως : δοχεῖον μὲ ἀδιαβατικὰ καὶ ἀμετακίνητα τοιχώματα διαιρεῖται διὰ ἀδιαπεράτου εἰς ὕλην διαχωρίσματος εἰς δύο τμήματα. Τὸ ἓν τμήμα περιέχει ἀέριον, τὸ δὲ ἕτερον εἶναι κενόν. Ἀφοῦ μετρηθῇ ἡ θερμοκρασία τοῦ ἀερίου, ἀφίεται τοῦτο νὰ ἐκτονωθῇ διὰ θραύσεως τοῦ διαχωρίσματος εἰς τὸν κενὸν χώρον. Μετὰ τὴν ἀποκατάστασιν τῆς νέας ἰσορροπίας μετρεῖται καὶ πάλιν ἡ θερμοκρασία τοῦ ἀερίου. Εἰς πειράματα διεξαχθέντα κατ' αὐτὸν τὸν τρόπον δὲν διεπιστώθη πειραματικῶς μετρήσιμος διαφορὰ θερμοκρασίας.

Ὡς ἐκ τῶν συνθηκῶν διεξαγωγῆς τῶν πειράματα Joule εἶναι ἰσοενεργειακά. Ἐὰν θεωρήσωμεν τὴν ἐσωτερικὴν ἐνέργειαν ὡς συνάρτησιν τῆς θερμοκρασίας καὶ τοῦ ὄγκου, ἔχομεν :

$$dU = \left(\frac{\partial U}{\partial T} \right)_V dT + \left(\frac{\partial U}{\partial V} \right)_T dV = 0 \quad \text{διὰ } w = 0, q = 0.$$

Ἐκ τῆς ἐξισώσεως ταύτης προκύπτει :

$$\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_T = -\left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_V \left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_U \quad (3.8.13)$$

Ἡ παράγωγος $\left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_U$, γνωστὴ ὡς συντελεστὴς Joule, ὡς προέκυψεν ἐκ τῶν πειραμάτων, ἰσοῦται πρὸς μηδέν. Ἀντιθέτως ἡ παράγωγος $\left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_V$, ἢ ὑπὸ σταθερὸν ὄγκον θερμοχωρητικότητος τοῦ ἀερίου, εἶναι πάντοτε θετικὴ (κριτήριον θερμικῆς εὐσταθείας). Ἐπομένως ἐκ τῆς (13) προκύπτει ὅτι :

$$\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_T = 0 \quad \text{ἐλευθέρᾳ ἐκτόνωσιν} \quad (3.8.14)$$

Ἐὰν θεωρήσωμεν τὴν **ἐσωτερικὴν ἐνέργειαν** ὡς συνάρτησιν τῆς πίεσεως καὶ θερμοκρασίας, καταλήγομεν κατ' ἀνάλογον τρόπον εἰς τὸ συμπέρασμα ὅτι

$$\left(\frac{\partial U}{\partial P}\right)_T = 0. \quad \text{Τοῦτο δὲν ἀποτελεῖ ἀνεξάρτητον συνθήκην, δεδομένου ὅτι ἀκολουθεῖ ὡς συνέπεια τῆς (14). Οὕτως ἐκ τῆς ἐξισώσεως (Π. 1.11) δυνάμεθα νὰ$$

γράψωμεν $\left(\frac{\partial U}{\partial P}\right)_T = \left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_T \left(\frac{\partial V}{\partial P}\right)_T$. Ἡ παράγωγος ὁμως $\left(\frac{\partial V}{\partial P}\right)_T$ εἶναι

πάντοτε ἀρνητικὴ. Ἐπομένως ἐκ τῆς (14) προκύπτει ὅτι καὶ ἡ $\left(\frac{\partial U}{\partial P}\right)_T = 0$.

Εἰς τὸ πείραμα Joule τὸ πειραματικῶς μετρηθὲν μέγεθος εἶναι ὁ συντελεστὴς Joule : τὸ δὲ συμπέρασμα τῆς ἐξισώσεως (14) προκύπτει ἐμμέσως ἐκ

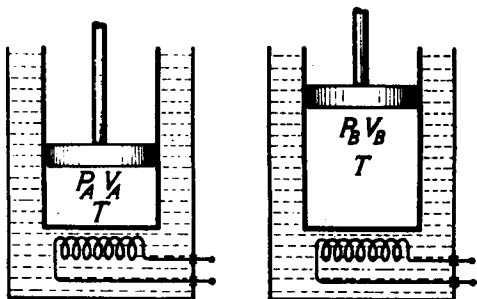
τῆς ἐξισώσεως (13). Ἐὰν ὁμως ἡ τιμὴ τῆς παραγωγῆς $\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_T$ εἶναι πολὺ

μικρά, εἶναι εὐκόλον νὰ δειχθῇ, μέσῳ τῆς (13), ὅτι ὁ συντελεστὴς Joule πρέπει νὰ εἶναι πολὺ μικρὸς, ὥστε νὰ μὴ δύναται νὰ διαπιστωθῇ πειραματικῶς τυχὸν ὑπάρχουσα διαφορὰ θερμοκρασίας. Πρόσθετοι δυσκολία, συνυφασμένοι μὲ τὸ πείραμα Joule (μικρὰ θερμοχωρητικότητος τοῦ ἀερίου ἔναντι τῆς θερμοχωρητικότητος τοῦ δοχείου κλπ.), καθιστοῦν σχεδὸν ἀδύνατον τὴν ἐξαγωγὴν ἀσφαλῶν συμπερασμάτων ὡς πρὸς τὴν ἐξάρτησιν τῆς ἐσωτερικῆς ἐνεργείας ἀπὸ τὸν ὄγκον ὑπὸ συνθήκας ἰσοθέρμους.

Διὰ τοὺς ὡς ἄνω λόγους οἱ Washburn καὶ Rossini ἀντιμετώπισαν τὸ πρόβλημα κατὰ διάφορον τρόπον. Τὰ πειράματά των διεξήχθησαν ἰσοθέρμως, ἐπεχειρήθη δὲ οὕτως ὁ ἄμεσος προσδιορισμὸς τῆς παραγωγῆς $\left(\frac{\partial U}{\partial P}\right)_T$.

Εἰς τὸ σχῆμα (1) ἀπεικονίζονται δύο ἰσόθερμοι καταστάσεις τοῦ πει-

ράματος Washburn. Είς τήν κατάστασιν Α τò άέριον εύρίσκεται ουμπειπισμένον έντός δοχείου βυθιζομένου εις θερμιδόμετρον. Είς τήν κατάστασιν Β άπεικονίζεται τò άέριον μετά τήν έκτόνωσιν εις τήν πίεσιν P_B . Ή έκτόνωσις διεξάγεται υπό σταθεράν πίεσιν, δηλαδή δι' άποτόμου μειώσεως τής άρχικής P_A εις τήν τελικήν P_B (π. χ. τήν άτμοσφαιρικήν). Κατά τήν διεργασίαν τής έκτόνωσεως ή θερμοκρασία του συστήματος διατηρείται σταθερά δια προσφοράς ήλεκτρικού έργου (μέσω ήλεκτρικής άντιστάσεως) τò όποιον και μετρείται. Τά πειράματα έπαναλαμβάνονται δια διάφορους άρχικάς καταστάσεις και τήν αυτήν τελικήν. "Ας έφαρμόσωμεν τόν πρώτον νόμον εις έν εκ των πειραμάτων. Τò άέριον έξετέλεσεν επί του περιβάλλοντος (τής άτμοσφαιρας) έργον $w = P_B (V_B - V_A)$ και άπερρόφησεν εκ του θερμιδομέτρου θερμότητα q . Έπομένως δια τò άέριον ισχύει :



Σχήμα 3.8.1. Σχηματική παράστασις Ισοθέμου πειράματος Washburn.

$$U(P_B, T) - U(P_A, T) = q - P_B (V_B - V_A) \quad (3.8.15)$$

Έπίσης δια τò θερμιδόμετρον έχομεν :

$$\Delta U_\theta = q_\theta - w_\theta = q_\theta - w_H^\# = q_\theta + |w_H^\#|$$

$|w_H^\#|$ ή άπόλυτος τιμή του ήλεκτρικού έργου, τò δε σημεϊον + προκύπτει εκ του γεγονότος ότι τò $w_H^\#$ είναι πάντοτε άρνητικόν (προσφέρεται εις τò θερμιδόμετρον).

Δεδομένου όμως ότι ή κατάσταση του θερμιδομέτρου δέν μετεβλήθη (ή θερμοκρασία παρέμεινε σταθερά, ώς και ή επ' αυτού άσκουμένη πίεσις) έχομεν :

$\Delta U_\theta = 0$ και $q_\theta = -|w_H^\#|$. Άλλά $q = -q_\theta = |w_H^\#|$ και επομένως ή (15) γράφεται :

$$U(P_B, T) - U(P_A, T) = |w_H^\#| - P_B (V_B - V_A)$$

ή άλλως $U(P_A, T) - U(P_B, T) = P_B (V_B - V_A) - |w_H^\#| \quad (3.8.16)$

Είς όλα τά πειράματα ή κατάσταση P_B, T είναι ή αυτή, μεταβάλλεται δε ή άρχική δια μεταβολής τής τιμής τής P_A . Άρα ή εξίσωσις (16) παρέχει

τὴν δυνατότητα ὑπολογισμοῦ τῆς τιμῆς τῆς $U(P_A, T)$ ἐν συγκρίσει πρὸς τὴν σταθερὰν τιμὴν $U(P_B, T)$. Ἐπομένως, ἐὰν ἀναγράψωμεν τὴν τιμὴν $U(P_A, T) - U(P_B, T)$, ἐναντι τῆς P_A , ἡ κλίσις τῆς καμπύλης παρέχει τὴν τιμὴν τῆς παραγώγου $\left(\frac{\partial U}{\partial P}\right)_T$ εἰς ἐκάστην τιμὴν πίεσεως καὶ διὰ τὴν θερμοκρασίαν τοῦ πειράματος. Τὰ πειράματα ἔδειξαν ὅτι διὰ πιέσεις κάτω τῶν 50 ἀτμοσφαιρῶν ἡ παράγωγος εἶναι ἀνεξάρτητος τῆς πίεσεως, ἐξαρτᾶται ὁμως ἐκ τῆς θερμοκρασίας. Οὕτω δυνάμεθα νὰ γράψωμεν $\left(\frac{\partial U}{\partial P}\right)_T = f(T)$, ἐκ τῆς ὁποίας δι' ὀλοκληρώσεως λαμβάνομεν :

$$U = f(T) P + C(T) \quad (3.8.17)$$

ὅπου C σταθερὰ ὀλοκληρώσεως ἐξαρτωμένη ἐκ τῆς θερμοκρασίας μόνον. Ἡ τελευταία ἐξίσωσις δεικνύει ὅτι :

Ἡ ἐσωτερικὴ ἐνέργεια ἐξαρτᾶται ἀπὸ τὴν πίεσιν, τείνει ὁμως, ὑπὸ σταθερὰν θερμοκρασίαν, πρὸς πεπερασμένην τιμὴν διὰ $P \rightarrow 0$ (Νόμος Joule).

Ἰδανικὸν ἀέριον. Ὡς ἤδη ἐλέχθη δὲν ὑπάρχει περιοχὴ πιέσεων, εἰς τὴν ὁποίαν τόσον τὸ γινόμενον PV ὅσον καὶ ἡ ἐσωτερικὴ ἐνέργεια πραγματικοῦ ἀερίου, ὑπὸ σταθερὰν θερμοκρασίαν, νὰ εἶναι ἀνεξάρτητα τῆς πίεσεως, ἀμφότερα δὲ τὰ μεγέθη τείνουν πρὸς πεπερασμένον ὄριον διὰ $P \rightarrow 0$, ἡ τιμὴ τοῦ ὁποίου εἶναι συνάρτησις τῆς θερμοκρασίας μόνον. Ἐν τούτοις εἶναι χρήσιμον νὰ ὀρίσωμεν ὡς ἰδανικὸν ἀέριον, σύστημα ὑπακοῦον εἰς τὰς ἐξισώσεις :

$$PV = nR\theta_i = nRT \quad (3.8.18)$$

$$\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_T = 0 \quad \eta \quad U = f(T) \quad (3.8.19)$$

Αἱ δύο ὡς ἄνω ἐξισώσεις εἶναι ἀναγκαῖαι καὶ ἱκαναὶ διὰ τὸν πλήρη ὀρισμὸν τοῦ ἰδανικοῦ ἢ τελείου ἀερίου.

Ἡ συνθήκη $\left(\frac{\partial U}{\partial P}\right)_T = 0$ προκύπτει ἀπὸ τὴν (19), ὡς ἤδη ἐλέχθη, καὶ δὲν ἀποτελεῖ ἀνεξάρτητον συνθήκην.

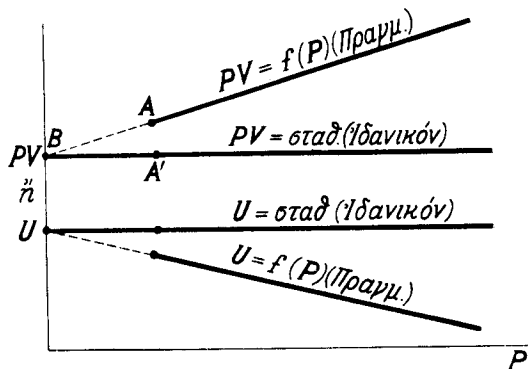
Ἐκ τοῦ ὀρισμοῦ τῆς ἐνθαλπίας ἐν συνδυασμῶ μετὰ τὰς ἐξισώσεις (18) καὶ (19) ἔχομεν :

$$H = U + PV = U + RT = f(T) + RT = F(T)$$

Ἐπομένως ἡ ἐνθαλπία ἰδανικοῦ ἀερίου εἶναι συνάρτησις τῆς θερμοκρασίας μόνον, ἢ ἄλλως :

$$\left(\frac{\partial H}{\partial P}\right)_T = \left(\frac{\partial H}{\partial V}\right)_T = 0 \quad (3.8.20)$$

Πρέπει να τονισθῆ ὅτι ὁ φαινομενολογικός ὀρισμός τοῦ ἰδανικοῦ αέριου βάσει τῶν ἑξισώσεων (18 - 19) δέν εἶναι τελείως ἀυθαίρετος, ὑπό τήν ἔννοιαν ὅτι τὸ πραγματικόν αέριον ὑπό δεδομένης συνθήκας δύναται νά συνδεθῆ με ὑποθετικόν ἰδανικόν αέριον ὑπό τὰς αὐτὰς συνθήκας. Ὑπὼ πραγματικόν αέριον εἰς κατάστασιν A (σχ. 2) συνδέεται με ἰδανικόν εἰς κατάστασιν A' διὰ τοῦ δρόμου ABA'. Ἐπομένως τὸ ἰδανικόν αέριον δύναται νά χρησιμοποιηθῆ ὡς ἰδιαιτέρως χρήσιμον σύστημα ἀναφοράς εἰς τήν μελέτην τῶν πραγματικῶν αερίων.



Σχῆμα 3.8.2. Σχηματικὴ παράστασις συγκρίσεως ἰδανικοῦ καὶ πραγματικοῦ αερίου. T = σταθ.

Ὁ πρῶτος νόμος διὰ τὸ ἰδανικόν αέριον καὶ διὰ στατικὰς ἀπειροστιάς διεργασίας γράφεται:

$$dq = C_V dT + PdV \quad (3.8.21)$$

ὡς τοῦτο προκύπτει ἐκ συνδυασμοῦ τῶν ἑξισώσεων (19), (3.7.8) καὶ (3.5.8). Ἐπίσης διὰ συνδυασμοῦ τῶν ἑξισώσεων (20), (3.7.10), (3.6.11) καὶ δεδομένου ὅτι $dH = \left(\frac{\partial H}{\partial T}\right)_P dT + \left(\frac{\partial H}{\partial P}\right)_T dP$, λαμβάνομεν:

$$dq = C_P dT - VdP \quad (3.8.22)$$

Θεωρήσωμεν ἀπειροστήν στατικὴν διεργασίαν ἰδανικοῦ αερίου, κατὰ τὴν ὁποίαν ἀπορροφᾶται ποσὸν θερμότητος dq. Ἐὰν ἡ μεταβολὴ χαρακτηρισθῆ ἀπὸ τὰ διαφορικὰ dT καὶ dV, τὸ dq δίδεται ὑπὸ τῆς ἑξισώσεως (21), ἐνῶ, ἐὰν χαρακτηρισθῆ ἐκ τῶν διαφορικῶν dT καὶ dP (θεωρουμένων ὡς ἀνεξαρτήτων μεταβλητῶν), δίδεται ἀπὸ τὴν ἑξίσωσιν (22).

Ἐπομένως ἔχομεν: $dq = C_V dT + PdV = C_P dT - VdP$ ἢ $(C_P - C_V)dT = PdV + VdP = d(PV) = nRdT$
λαμβανομένης ὑπ' ὄψιν τῆς (18). Ἐκ ταύτης ἔχομεν:

$$C_P - C_V = nR \quad (3.8.23)$$

Ἡ τελευταία αὕτη ἔξισσις συνδέει, εἰς τὴν περίπτωσιν τοῦ ἰδανικοῦ ἀερίου, τὰς δύο θεμελιώδεις γραμμομοριακὰς θερμοχωρητικότητας καὶ καθιστᾷ οὕτως δυνατὸν τὸν ὑπολογισμὸν τῆς C_V ἐκ μετρήσεων τῆς C_P . Δεδομένου δὲ ὅτι τόσον ἡ ἔσωτερικὴ ἐνέργεια ὅσον καὶ ἡ ἐνθαλπία εἶναι συναρτήσεις τῆς θερμοκρασίας μόνον, αἱ C_P καὶ C_V δὲν εἶναι μερικαὶ παράγωγοι. Ἐπομένως δυνάμεθα νὰ γράψωμεν διὰ τὸ ἰδανικὸν ἀέριον :

$$C_V = \frac{dU}{dT}, \quad C_P = \frac{dH}{dT} \quad (3.8.24)$$

Ἴσως δὲν εἶναι ἄσκοπον νὰ τονισθῇ, ὅτι δὲν εἶναι ὀρθὸν νὰ ὀμιλοῦμεν περὶ ἀνεξαρτησίας τῆς ἔσωτερικῆς ἐνεργείας καὶ τῆς ἐνθαλπίας ἀπὸ τὸν ὄγκον ἢ τὴν πίεσιν, χωρὶς νὰ σημειώσωμεν τὴν συνθήκην σταθερότητος τῆς θερμοκρασίας. Τοῦτο εἶναι ἀπαραίτητον πρὸς ἀποφυγὴν ἐσφαλμένου συμπεράσματος ὡς πρὸς τὴν τιμὴν τῆς παραγώγου $\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_P$. Εἶναι εὐκόλον νὰ δειχθῇ ὅτι ἡ παράγωγος αὕτη εἶναι διάφορος τοῦ μηδενός. Τὸ αὐτὸ ἰσχύει καὶ διὰ τὴν περίπτωσιν τῆς ἐνθαλπίας.

Ἐς θεωρήσωμεν, τέλος, ἀπειροστὴν ἀδιαβατικὴν στατικὴν μεταβολὴν ἰδανικοῦ ἀερίου. Διὰ ταύτην θὰ ἰσχύσῃ $dq = 0$ καὶ βάσει τῆς (21) δυνάμεθα νὰ γράψωμεν :

$$C_V dT + PdV = 0 \quad (3.8.25)$$

Ἄλλὰ ἐκ τῆς (18) ἔχομεν $nRdT = PdV + VdP$ καὶ ἐπομένως ἡ (25) γράφεται :

$$(C_V + nR) \frac{dV}{V} + C_V \frac{dP}{P} = \gamma \frac{dV}{V} + \frac{dP}{P} = 0 \quad (3.8.26)$$

δεδομένου ὅτι $C_V + nR = C_P$ καί, ἐξ ὀρισμοῦ, $\gamma = \frac{C_P}{C_V}$.

Δι' ὀλοκληρώσεως τῆς (26), θεωροῦντες τὸ γ σταθερὸν, ἔχομεν :

$$PV^\gamma = \text{σταθ.} \quad (3.8.27)$$

Ἡ ἔξισσις αὕτη εἰς διάγραμμα P, V παριστᾷ οἰκογένειαν καμπυλῶν καλουμένων ἀδιαβατικῶν. Ἐκ πειραματικῶν μετρήσεων διαπιστοῦται ὅτι τόσον ἡ C_V ὅσον καὶ ἡ C_P διὰ χαμηλὰς πιέσεις, ὅπου ἡ καταστατικὴ ἔξισσις τῶν ἰδανικῶν ἀερίων ἰσχύει μὲ ἱκανοποιητικὴν ἀκρίβειαν, εἶναι γενικῶς συναρτήσεις τῆς θερμοκρασίας μόνον. Εἰδικώτερον διὰ τὰ μονοατομικὰ ἀέρια (εὐγενῆ, ἀτμοὶ μετάλλων) αἱ θερμοχωρητικότητες εἶναι ἀνεξάρτητοι τῆς θερμοκρασίας καὶ ἰσοῦνται πρὸς $3R/2$ καὶ $5R/2$ ἀντιστοίχως.