

Εἰσάγοντες τὴν ἔξισωσιν (3) εἰς τὴν (2) λαμβάνομεν διὰ τὴν προσέγγισιν ιδανικῆς φάσεως τὰς ἔξισώσεις :

$$K_P = \prod_1^r P_i^{v_i} = \prod_1^r (P x_i)^{v_i} = \varphi(T) \quad (11.6.4)$$

Δυνάμεθα νὰ δρίσωμεν τὴν σταθερὰν  $K_x$  διὰ τῆς ἔξισώσεως :

$$K_x = \prod_1^r x_i^{v_i} \quad (11.6.5)$$

ἡ δοπία ἐν συνδυασμῷ πρὸς τὴν ἔξισωσιν (4) γράφεται :

$$K_x = \frac{K_P}{P^{\sum v_i}} \quad (\text{ιδανικὸν ἀέριον}) \quad (11.6.6)$$

ἥτοι ἡ  $K_x$  ἔξαρτᾶται ἀπὸ τὴν θερμοκρασίαν καὶ εἶναι ἀντιστρόφως ἀνάλογος τῆς  $P^{\sum v_i}$ . Ως ἐκ τούτου ἡ σταθερὰ  $K_x$  δὲν πλεονεκτεῖ ἔναντι τῆς  $K_P$ .

Διὰ τὴν ἔξαρτησιν τῆς πτητικότητος ἀπὸ τὴν πίεσιν καὶ τὴν σύνθεσιν διὰ δεδομένην θερμοκρασίαν, δυνάμεθα νὰ χρησιμοποιήσωμεν τὴν ἔξισωσιν (10.3.27) δόμοῦ μὲ τὴν καταστατικὴν ἔξισωσιν (10.3.2). Διὰ μετρίας σχετικῶς πιέσεις δύναται νὰ χρησιμοποιηθῇ ἡ καταστατικὴ ἔξισωσις (10.3.40), ἡ δοπία, εἰσαγομένη εἰς τὴν (10.3.27), δίδει τὴν ἔξισωσιν :

$$f_i = P x_i \exp\left(\frac{B_{ii} P}{RT}\right) \quad (11.6.7)$$

ὅπου  $B_{ii}$  εἶναι ὁ δεύτερος συντελεστὴς Virial τοῦ καθαροῦ συστατικοῦ  $i$ , ἀρα συνάρτησις τῆς θερμοκρασίας μόνον.

Ἐκ τῶν ἔξισώσεων (7) καὶ (2) λαμβάνομεν :

$$\ln \frac{\prod_1^r (P x_i)^{v_i}}{K} = - \frac{P \sum_1^r v_i B_{ii}}{RT} \quad (11.6.8)$$

Εἰσάγοντες εἰς τὴν ἔξισωσιν (8) τὴν (4) καὶ γράφοντες  $\Delta B = \sum_1^r v_i B_{ii}$  λαμβάνομεν :

$$\ln \frac{K_P}{K} = - \frac{P \Delta B}{RT} \quad (11.6.9)$$

είτε :

$$K_P = K \exp \left( - \frac{P \Delta B}{R T} \right) \quad (11.6.10)$$

• Η έξισωσις (10), λαμβανομένης υπό όψιν της (6), γράφεται :

$$K_x(T, P) = \frac{K}{P^{\sum v_i}} \exp \left( - \frac{P \Delta B}{R T} \right) = f(P, T) \quad (11.6.11)$$

• Εάν ληφθῇ υπό όψιν δικαίου Lewis - Randall (έξισωσις 10.3.42) :

$$f_i(T, P, x_i) = x_i f_i^0(T, P) \quad (11.6.12)$$

η έξισωσις (2), έν συνδυασμῷ πρὸς τὴν (5), δίδει :

$$K_x(T, P) = \frac{K}{\prod_{i=1}^r (f_i^0)^{v_i}} \quad (11.6.13)$$

ὅπου  $f_i^0$  η πτητικότης τοῦ καθαροῦ συστατικοῦ i ύπο θερμοκρασίαν καὶ πίεσιν τὰς αὐτὰς πρὸς τὰς ἐπικρατούσας εἰς τὸ μῆγμα.

Πρὸς διευκόλυνσιν τοῦ υπολογισμοῦ τῆς συνθέσεως τοῦ άντιδρῶντος μίγματος εἶναι σκόπιμος ή εἰσαγωγὴ μιᾶς ἐντατικῆς μεταβλητῆς άντιδράσεως ε δριζομένης διὰ τῆς έξισώσεως :

$$\epsilon = \frac{\xi}{\sum_{i=1}^r n_i^0} = \frac{\xi}{n^0} \quad (11.6.14)$$

ὅπου  $n^0 = \sum_{i=1}^r n_i^0$ . Η μεταβλητὴ ε, δνομαζομένη βαθμὸς προόδου άντιδράσεως, δύναται, λαμβανομένης υπό όψιν της (7.7.8), νὰ κυμαίνεται μεταξὺ τῶν δρίων :

$$0 \leq \epsilon \leq \min \left| \frac{x_i^0}{v_i} \right| \quad (11.6.15)$$

ὅπου τὸ συστατικὸν i εἶναι ἐκ τῶν άντιδρώντων (ἀρνητικὸς στοιχειομετρικὸς συντελεστὴς). Εἰσάγοντες τὴν έξισωσιν (14) εἰς τὴν (11.1.2) λαμβάνομεν :

$$d\epsilon = \frac{dn_i}{v_i n^0} \quad (i = 1, \dots, r) \quad (11.6.16)$$

• Αντικατάστασις τῆς ξ εἰς τὴν έξισωσιν (7.7.14) ύπο τῆς ε δίδει :

$$x_i = \frac{x_i^0 + v_i \epsilon}{1 + \epsilon \Delta v} \quad (i = 1, \dots, r) \quad (11.6.17)$$

Όπου  $\Delta v = \sum_i v_i$  και  $x_i^0 = \frac{n_i^0}{n^0}$  τὸ ἀρχικὸν γραμμομοριακὸν κλάσμα τοῦ συστατικοῦ  $i$  (διὰ  $\epsilon = 0$ ).

Αἱ  $r+1$  ἔξισώσεις (17) καὶ (11) (ἢ ἀντὶ τῆς (11) ἢ (6) εἰς τὴν περίπτωσιν Ἰδανικοῦ μίγματος) εἶναι ἐπαρκεῖς διὰ τὸν προσδιορισμὸν τῶν ἐν ισορροπίᾳ τιμῶν  $r+1$  μεταβλητῶν  $x_1, \dots, x_r$  καὶ  $\xi$ .

\*Η εἰσαγωγὴ τῶν (17) εἰς τὴν (5) δίδει, λόγῳ τῆς (11), τὴν ἔξισωσιν:

$$K_x = \prod_{i=1}^r \left( \frac{x_i^0 + v_i \epsilon}{1 + \epsilon \Delta v} \right)^{v_i} = \frac{K}{P^{\Delta v}} \exp \left( -\frac{P \Delta B}{R T} \right) = f(P, T) \quad (11.6.18)$$

\*Εστω ὡς παράδειγμα ἡ ἀντίδρασις συνθέσεως ἀμμωνίας:



\*Η ἔξισωσις (19) δύναται νὰ δοθῇ ὑπὸ τὴν γενικὴν μορφὴν τῆς (11.1.1), ἐὰν γράψωμεν  $X_1 = NH_3$ ,  $X_2 = N_2$ ,  $X_3 = H_2$ ,  $v_1 = 1$ ,  $v_2 = -\frac{1}{2}$ ,  $v_3 = -\frac{3}{2}$ , ὅτε ἔχομεν:

$$X_1 - \frac{1}{2} X_2 - \frac{3}{2} X_3 = 0 \quad (11.6.20)$$

Δεδομένου ὅτι εἰς τὴν περίπτωσιν αὐτὴν  $\Delta v = -1$ , δυνάμεθα νὰ γράψωμεν διὰ τὰ γραμμομοριακὰ κλάσματα  $x_1$ ,  $x_2$  καὶ  $x_3$ , τῆς ἀμμωνίας, τοῦ ἀζώτου καὶ τοῦ ὑδρογόνου (ἔξισωσις 17):

$$x_1 = \frac{x_1^0 + \epsilon}{1 - \epsilon}, \quad x_2 = \frac{x_2^0 - \frac{\epsilon}{2}}{1 - \epsilon}, \quad x_3 = \frac{x_3^0 - \frac{3\epsilon}{2}}{1 - \epsilon} \quad (11.6.21)$$

\*Η εἰσαγωγὴ τῶν ἔξισώσεων (21) εἰς τὴν (18) δίδει:

$$\frac{(x_1^0 + \epsilon)(1 - \epsilon)}{\left( x_2^0 - \frac{\epsilon}{2} \right)^{1/2} \left( x_3^0 - \frac{3\epsilon}{2} \right)^{3/2}} = PK \exp \left[ -\frac{P}{R T} \left( B_1 - \frac{B_2}{2} - \frac{3B_3}{2} \right) \right] \quad (11.6.22)$$

Εἰς τὴν περίπτωσιν κατὰ τὴν ὅποιαν τὸ μῆγμα θεωρηθῇ ὡς ἰδανικόν, χρησιμοποίησις τῆς ἔξισώσεως (6), ἀντὶ τῆς (18), δίδει:

$$PK_p = \frac{(x_1^0 + \varepsilon)(1 - \varepsilon)}{\left( x_2^0 - \frac{\varepsilon}{2} \right)^{1/2} \left( x_3^0 - \frac{3\varepsilon}{2} \right)^{3/2}} \quad (11.6.23)$$

Γενικῶς ἐκ τῆς ἔξισώσεως (11) προκύπτει ὅτι ἐὰν  $\Delta v < 0$  καὶ  $\Delta B < 0$ , ἡ αὔξησις τῆς πιέσεως αὐξάνει τὴν ἀπόδοσιν ἔναντι τῆς ὑπολογιζομένης ἐκ τῆς ἔξισώσεως (6), ἵσχυοντος δι' ἰδανικὸν ἀέριον.

Ἡ ἔξαρτησις τῆς σταθερᾶς ἴσορροπίας ἀπὸ τὴν θερμοκρασίαν δίδεται ὑπὸ ἔξισώσεως ἀναλόγου πρὸς τὴν (11.5.13), ἥτοι:

$$\frac{d \ln K}{dT} = \frac{\sum n_i b_i^+}{RT^2} = \frac{b_r^+}{RT^2} \quad (11.6.24)$$

ὅπου  $b_r^+$  εἶναι ἡ ἐνθαλπία ἀντιδράσεως, ὅταν ἀπασαι αἱ οὖσαι αἱ μετέχουσαι εἰς τὴν ἀντιδρασιν εὑρίσκωνται εἰς τὴν κατάστασιν ἀναφορᾶς, ἡ ὅποια εἰς τὴν περίπτωσιν αὐτὴν εἶναι ἡ κατάστασις τοῦ ἰδανικοῦ ἀερίου. ᩧ Κ δὲν ἔξαρτᾶται βεβαίως ἀπὸ τὴν πίεσιν.

**Μεγίστη ἀπόδοσις ἀντιδράσεως.** Θεωρήσωμεν  $1, \dots, r'$  ἐκ τῶν τ συστατικῶν ἀντιδράσεως ὡς ἀποτελοῦντα τὰ ἀντιδρῶντα συστατικὰ καὶ  $r'+1, \dots, r$  τὰ προϊόντα τῆς ἀντιδράσεως.<sup>4</sup> Υποθέσωμεν ὅτι οἱ  $n_{r'+1}^0, \dots, n_r^0$  ἔχουν τιμὰς μηδενικάς, ζητήσωμεν δὲ τὰς ἀρχικὰς σινγκεντρώσεις τῶν ἀντιδρῶντων συστατικῶν, εἰς τρόπον ὥστε ἡ μεταβλητὴ προόδους ξ εἰς τὴν θέσιν γημικῆς ἴσορροπίας νὰ λάβῃ τὴν μεγίστην δυνατὴν τιμὴν καὶ κατὰ συνέπειαν νὰ ἔχωμεν τὴν μεγίστην ἀπόδοσιν εἰς προϊόντα, ὑπὸ τὴν συνθήκην:

$$\sum_1^{r'} dn_i^0 = 0 \quad (11.6.25)$$

δηλαδὴ ὑπὸ τὴν προϋπόθεσιν ὅτι ὁ ὄλικὸς ἀριθμὸς γραμμορίων τῶν ἀρχικῶς παρόντων συστατικῶν ( $1, \dots, r'$ ) εἶναι σταθερός.

Ἐκ τῆς ἔξισώσεως (7.7.14) ἔχομεν:

$$x_i = \frac{n_i^0 + v_i \xi}{\sum_1^{r'} n_i^0 + \xi \Delta v} \quad (i = 1, \dots, r) \quad (11.6.26)$$

δεδομένου ὅτι ὁ ὄλικὸς ἀριθμὸς τῶν ἀρχικῶν γραμμορίων εἰς τὴν περίπτωσιν αὐτὴν ἀποτελεῖται ἐκ τῶν γραμμορίων τῶν  $r'$  συστατικῶν.

Εἰσάγοντες τὰς ἔξισώσεις (26) εἰς τὴν (5) λαμβάνομεν διὰ τὴν  $K_x$ :

$$K_x = \frac{\prod_{i=1}^r (n_i^0 + v_i \xi)^{v_i}}{\left( \sum_{i=1}^r n_i^0 + \xi \Delta v \right)^{\Delta v}} \quad (11.6.27)$$

Η έξισωσις (27), λαμβανομένης ύπ' οψιν της έξισώσεως (6) ισχυούσης δι' ίδαινικὸν μῆγμα, ύπὸ συνθήκας σταθερᾶς θερμοκρασίας καὶ πιέσεως γράφεται:

$$K_x = \frac{K_P}{P^{\Delta v}} = \frac{\prod_{i=1}^r (n_i^0 + v_i \xi)^{v_i}}{\left( \sum_{i=1}^r n_i^0 + \xi \Delta v \right)^{\Delta v}} = \text{σταθ.} \quad P, T = \text{σταθ.} \quad (11.6.28)$$

Λογαριθμίζοντες τὴν έξισωσιν (28) λαμβάνομεν:

$$\sum_{i=1}^r v_i \ln (n_i^0 + v_i \xi) - \Delta v \ln \left( \sum_{i=1}^r n_i^0 + \xi \Delta v \right) = \text{σταθ.} \quad (11.6.29)$$

Τὸ διαφορικὸν τῆς έξισώσεως (29) γράφεται:

$$\sum_{i=1}^r \frac{v_i}{n_i^0 + v_i \xi} v_i d\xi + \sum_{i=1}^r \frac{v_i}{n_i^0 + v_i \xi} dn_i^0 - \frac{\Delta v}{\sum_{i=1}^r n_i^0 + \xi \Delta v} \Delta v d\xi = 0 \quad (11.6.30)$$

Άλλ' ύπὸ σταθερὰν πίεσιν καὶ θερμοκρασίαν διὰ δεδομένην ἀντίδρασιν ἔχομεν εἰς τὴν θέσιν ισορροπίας  $\xi = f(n_1^0, \dots, n_r^0)$  καὶ ἐπομένως διὰ  $\xi = \mu \epsilon \gamma \sigma \tau o n$ ,  $d\xi = 0$ . Οὕτως ἡ έξισωσις (30) ἀνάγεται εἰς τὴν:

$$\sum_{i=1}^r \frac{v_i}{n_i^0 + v_i \xi} dn_i^0 = 0 \quad (11.6.31)$$

Κατὰ ταῦτα εἰς τὴν θέσιν ισορροπίας πρέπει νὰ ισχύουν συγχρόνως αἱ έξισώσεις (25) καὶ (31). Πολλαπλασιάζοντες τὴν έξισωσιν (25) ἐπὶ τὸν παράγοντα  $\lambda$  καὶ προσθέτοντες τὴν προκύπτουσαν σχέσιν εἰς τὴν (31) ἔχομεν:

$$\sum_{i=1}^r \left( \frac{v_i}{n_i^0 + v_i \xi} + \lambda \right) dn_i^0 = 0 \quad (11.6.32)$$

Διὰ νὰ ἴκανοποιῆται ἡ έξισωσις (32) δι' ὅλας τὰς τιμὰς τῶν μεταβλητῶν  $dn_1^0, \dots, dn_r^0$ , πρέπει νὰ ἴκανοποιοῦνται αἱ  $r'$  συνθῆκαι:

$$\frac{v_i}{n_i^0 + v_i \xi} + \lambda = 0 \quad (i = 1, \dots, r') \quad (11.6.33)$$

Αἱ συνθῆκαι (33), ἀν ληφθῆ ὑπὸ ὅψιν ὅτι οἱ συντελεσταὶ  $v_1, \dots, v_{r'}$  εἶναι ἀρνητικοί, δύνανται νὰ γραφοῦν ὑπὸ τὴν μορφήν:

$$\frac{n_1^0}{|v_1|} = \frac{n_2^0}{|v_2|} = \dots = \frac{n_{r'}^0}{|v_{r'}|} = \frac{1}{\lambda} + \xi \quad (11.6.34)$$

\*Εντεῦθεν προκύπτει ὅτι, διὰ νὰ ἐπιτευχθῇ ἡ μεγίστη δυνατὴ τιμὴ τῆς  $\xi$  εἰς τὴν θέσιν ἵσορροπίας, πρέπει οἱ ἀρχικοὶ ἀριθμοὶ γραμμομορίων  $n_1^0, \dots, n_{r'}^0$  νὰ ἔχλεγον κατὰ τρόπον ἀνάλογον τῶν ἀντιστοίχων συντελεστῶν  $v_1, \dots, v_{r'}$ .

Γράφοντες τὴν ἔξισωσιν (34) ὑπὸ τὴν μορφήν:

$$\frac{n_i^0}{|v_i|} = \frac{\sum_{i=1}^{r'} n_i^0}{\sum_{i=1}^{r'} |v_i|} = \frac{1}{\lambda} + \xi \quad (i = 1, \dots, r') \quad (11.6.35)$$

λαμβάνομεν :

$$x_i^0 = \frac{n_i^0}{\sum_{i=1}^{r'} n_i^0} = \frac{|v_i|}{\sum_{i=1}^{r'} |v_i|} \quad (i = 1, \dots, r') \quad (11.6.36)$$

Αἱ ἔξισώσεις (11.6.36) δίδουν τὰς ἀρχικὰς συνθέσεις τοῦ ἀντιδρῶντος μίγματος, τὰς παρεχούσας τὴν μεγίστην ἀπόδοσιν εἰς τὰ προϊόντα τῆς ἀντιδράσεως. Οὕτως εἰς τὴν περίπτωσιν τῆς συνθέσεως τῆς ἀμμωνίας, ἡ σύνθεσις τοῦ ἀρχικοῦ μίγματος διὰ τὴν μεγίστην ἀπόδοσιν εἰς ἀμμωνίαν εἶναι

$$x_{N_2}^0 = \frac{1}{4}, \quad x_{H_2}^0 = \frac{3}{4} \quad \text{καὶ βεβαίως } x_{NH_3}^0 = 0.$$

\***Άδιαβατικαὶ ἀντιδράσεις.** Αἱ μέχρι τοῦδε ἔξετασθεῖσαι ἀντιδράσεις ἀφεῷσιν εἰς ἀντιδράσεις διεξαγομένας ὑπὸ σταθερὰν θερμοκρασίαν καὶ πίεσιν. \*Ενδιαφέρον ἐπίσης παρουσιάζουν ἀντιδράσεις διεξαγόμεναι ἀδιαβατικῶς καὶ ὑπὸ σταθερὰν πίεσιν (ἢ σταθερὸν ὅγκον). Δι’ ἀντιδράσεις διεξαγομένας ὑπὸ σταθερὰν πίεσιν ἔχομεν ἐκ τῆς ἔξισώσεως (3.6.6) μὲ τὴν πρόσθετον συνθῆκην  $dq = 0$ :

$$dH = 0 \quad (11.6.37)$$

\*Αλλὰ  $H = H(P, T, \xi)$  καὶ ἐπομένως διὰ τὸ διαφορικὸν  $dH$  ἔχομεν :

$$dH = \left( \frac{\partial H}{\partial T} \right)_{P, \xi} dT + \left( \frac{\partial H}{\partial \xi} \right)_{P, T} d\xi = 0 \quad (11.6.38)$$

‘Η τελευταία αὕτη ̄ξίσωσις, λαμβανομένων ̄π’ ̄ψιν τῶν ̄ξισώσεων (3.7.10) καὶ (11.2.1), γράφεται :

$$C_P dT + h_r d\xi = 0 \quad (11.6.39)$$

‘Υποθέσωμεν ̄τι εἰς τὴν ἀντιδρασιν παρίστανται ἀρχικῶς ( $\xi = 0$ ) ἐκ τῶν τ συστατικῶν μόνον τὰ ἀντιδρῶντα  $r'$ . Οὗτως ̄χομεν :

$$C_P = \sum_1^{r'} n_i^0 c_{iP}^0 \quad (11.6.40)$$

Εἰσάγοντες τὴν ̄ξίσωσιν (40) εἰς τὴν (39) καὶ δλοκληρώνοντες μεταξὺ τῆς ἀρχικῆς θερμοκρασίας  $T^0$  καὶ τελικῆς  $T$  καὶ ἀπὸ  $\xi = 0$  ἕως  $\xi$  λαμβάνομεν :

$$\sum_1^{r'} \int_{T^0}^T n_i^0 c_{iP}^0 (T') dT' + \int_0 h_r (T, \xi') d\xi' = 0 \quad (11.6.41)$$

Θεωροῦντες τὴν ̄νθαλπίαν ἀντιδράσεως  $h_r$  ἀνεξάρτητον τῆς συνθέσεως γράφομεν :

$$\sum_1^{r'} \int_{T^0}^T n_i^0 c_{iP}^0 (T') dT' + h_r (T) \xi = 0 \quad (11.6.42)$$

‘Ο ̄πολογισμὸς τοῦ δλοκληρώματος εἰς τὴν ̄ξίσωσιν (42) προϋποθέτει τὴν γνῶσιν τῆς ̄ξαρτήσεως τῶν γραμμομοριακῶν θερμοχωρητικοτήτων  $c_{iP}^0$  τῶν συστατικῶν  $1, \dots, r'$  ἀπὸ τὴν θερμοκρασίαν, π.χ. ̄πὸ τὴν μορφὴν τῶν ̄ξισώσεων (3.7.11). ‘Επίσης ἡ ̄νθαλπία ἀντιδράσεως  $h_r (T)$  δύναται νὰ δοθῇ ὡς ̄ξάρτησις τῆς θερμοκρασίας δι’ δλοκληρώσεως τῆς ̄ξισώσεως Kirchhoff (11.2.22), ἐὰν εἴναι γνωστὴ ἡ  $h_r$  εἰς θερμοκρασίαν  $T^0$  (ἢ εἰς ἄλλην τινὰ θερμοκρασίαν).

Κατ’ αὐτὸν τὸν τρόπον ἡ ̄ξίσωσις (42) δίδει μίαν σχέσιν μεταξὺ  $\xi$  καὶ  $T$ . Μία δευτέρα σχέσις μεταξὺ  $\xi$  καὶ  $T$  προκύπτει ἐκ τῆς ̄ξισώσεως (28), ἐὰν εἴναι γνωστὴ ἡ ̄ξάρτησις τῆς σταθερᾶς ισορροπίας  $K_P$  ἀπὸ τὴν θερμοκρασίαν. Αἱ δύο αὐταὶ σχέσεις προσδιορίζουν τὴν μεταβλητὴν προόδου  $\xi$  καὶ τὴν θερμοκρασίαν  $T$  εἰς τὴν κατάστασιν ισορροπίας τῆς ἀδιαβατικῶς καὶ ̄πὸ σταθερὰν πίεσιν διεξαχθείσης ἀντιδράσεως. ‘Ο ̄πολογισμὸς ἀπλουστεύεται εἰς περιπτώσεις (ῶς εἰς ἀντιδράσεις καύσεως), κατὰ τὰς δύοις ἡ ἀντιδρασις προχωρεῖ πρακτικῶς πλήρως πρὸς τὴν κατεύθυνσιν τῶν προϊόντων. ‘Εν-

τοιαύτῃ περιπτώσει ή μεταβλητὴ προόδου ὑπολογίζεται ἐκ τῆς σχέσεως (7.7.8), ἐκ τῆς δοπίας λαμβάνομεν  $\xi \simeq \min \left| \frac{n_i^0}{v_i} \right|$ . Εἰσαγωγὴ τῆς τιμῆς αὐτῆς εἰς τὴν ἔξισωσιν (42) καθιστᾶ δυνατὸν καὶ τὸν ὑπολογισμὸν τῆς θερμοκρασίας  $T$ . Οὕτως ὑπολογίζεται ἡ μεγίστη θερμοκρασία φλογὸς π.χ. ἐνὸς ὑδρογονάνθρακος. Ἐὰν εἰς τὴν ὑψηλὴν θερμοκρασίαν φλογὸς λαμβάνουν χώραν ἀντιδράσεις θερμικῆς διασπάσεως, διὰ τὸν ἀκριβῆ ὑπολογισμὸν τῆς θερμοκρασίας πρέπει νὰ ληφθοῦν καὶ αὐτὰ ὑπὸ ὅψιν. Εἰναι πάντως προφανὲς διτὶ ἐὰν η ἀντιδρασις εἶναι ἔξωθερμική, αὐτῇ, ὃς προκύπτει ἐκ τῆς ἔξισώσεως (11.5.24), θὰ δόηγήσῃ εἰς κατάστασιν μὲ τιμὴν  $\xi$  μικροτέραν τῆς λαμβανομένης εἰς περίπτωσιν ἰσοθέρμου διεξαγωγῆς τῆς ἀντιδράσεως.

### § 11.7. Ὄμοιογενεῖς ἀντιδράσεις εἰς διαλύματα

Ἐὰν ἄπαντα τὰ συστατικὰ τοῦ διαλύματος εἶναι καὶ συστατικὰ τῆς ἀντιδράσεως, η σταθερὰ ἰσορροπίας δορίζεται συμφώνως πρὸς τὴν ἔξισωσιν (11.5.12), εἰς τὴν δοπίαν η ἐλευθέρα ἐνθαλπία ἀντιδράσεως  $G_r^0$  προκύπτει ὡς γραμμικὸς συνδυασμὸς τῶν χημικῶν δυναμικῶν τῶν συστατικῶν εἰς καθαρὰν κατάστασιν. Εἰναι αὐτῇ συνάρτησις τῆς θερμοκρασίας καὶ τῆς πιέσεως, συνδέεται δὲ πρὸς τὴν σύνθεσιν καὶ τοὺς συντελεστὰς ἐνεργότητος εἰς τὴν κατάστασιν ἰσορροπίας διὰ τῆς ἔξισώσεως (11.5.11), ἥτοι :

$$K(P, T) = \prod_1^r x_i^{v_i} \prod_1^r y_i^{v_i} \quad (11.7.1)$$

Εἰς τὴν εἰδικὴν περίπτωσιν ἴδανικοῦ διαλύματος η ἔξισωσις (1) γράφεται :

$$K(P, T) = \prod_1^r x_i^{v_i} \quad (\text{ίδανικὸν διάλυμα}) \quad (11.7.2)$$

Η ἀπὸ τὴν θερμοκρασίαν καὶ τὴν πιέσιν ἔξάρτησις τῆς σταθερᾶς ἰσορροπίας δίδεται ὑπὸ τῶν ἔξισώσεων (11.5.13) καὶ (11.5.16) ἀντιστοίχως, εἰς τὰς δοπίας  $b_r^0 = \sum_1^r v_i$ ,  $b_i^0$  καὶ  $v_r^0 = \sum_1^r v_i$ ,  $v_i^0$ , δπου  $b_i^0$  καὶ  $v_i^0$  η γραμμομοριακὴ ἐνθαλπία καὶ δι γραμμομοριακὸς δῆγκος τοῦ καθαροῦ συστατικοῦ i.

Εἰς τὴν περίπτωσιν κατὰ τὴν δοπίαν τὸ συστατικὸν 1 ἀποτελεῖ ἀδρανῆ διαλύτην, ὃς κατάστασις ἀναφορᾶς διὰ τὰ 2, ..., r ἀντιδρῶντα συστατικὰ λαμβάνεται η ἴδανικὴ ἀραιὰ κατάστασις (ἔξισωσις 10.7.17) καὶ η ἔξισωσις (1) γράφεται :

$$K^*(P, T) = \prod_2^r x_i^{v_i} \prod_2^r (\gamma_i^*)^{v_i} \quad (11.7.3)$$

εἰς δὲ τὴν περίπτωσιν ἰδανικοῦ ἀραιοῦ διαλύματος ἀνάγεται εἰς τὴν :

$$K^*(P, T) = \prod_2^r x_i^{v_i} \quad (\text{ἰδανικὸν ἀραιόν}) \quad (11.7.4)$$

Εἰς ἀμφοτέρας τὰς περιπτώσεις ἢ σταθερὰ ἵσορροπίας εἶναι συνάρτησις καὶ τοῦ διαλύτου.

\*Ἐὰν ἐν ἐκ τῶν ἀντιδρώντων συστατικῶν χαρακτηρισθῇ ὡς διαλύτης, λόγῳ τῆς ἐν περισσείᾳ παρουσίας του εἰς τὸ διάλυμα, πρέπει, ἐφ' ὅσον διὰ τὰ ἐν διαλύσει συστατικὰ χρησιμοποιηθῇ ἢ ἔξισωσις (10.7.17), διὰ τὸν διαλύτην νὰ χρησιμοποιηθῇ ἢ ἔξισωσις (10.7.16). Κατὰ συνέπειαν ὁ διαλύτης θὰ ὑπεισέλθῃ εἰς τὴν ἔξισωσιν κατὰ τρόπον ἀσύμμετρον ὡς πρὸς τὰ ὑπόλοιπα συστατικά, δηλαδὴ ὡς συντελεστὴς ἐνεργότητος θὰ χρησιμοποιηθῇ ὁ  $\gamma_1$  ἀντὶ τοῦ  $\gamma^*$ . \*Ἐν τούτοις εἰς τὴν περίπτωσιν αὐτὴν ἢ ἔξισωσις (3), περιλαμβάνουσα βεβαίως τὸν παράγοντα  $x_1 \gamma_1$ , δὲν πλεονεκτεῖ ἔναντι τῆς (1). \*Ἀντιδέτως, εἰς περίπτωσιν ἔξόχως ἀραιοῦ διαλύματος (δχι ἀναγκαίως καὶ ἰδανικοῦ ἀραιοῦ) θὰ χρησιμοποιηθῇ ἢ ἔξισωσις (3), εἰς δὲ τὴν περίπτωσιν ἰδανικοῦ ἀραιοῦ ἢ (4), δεδομένου ὅτι  $x_1 \approx 1$  καὶ  $\gamma_1 \approx 1$ .

Προκειμένου περὶ ἀραιῶν διαλυμάτων χρησιμοποιεῖται εὑρύτερον διὰ τὴν ἔκφρασιν τῆς συνθέσεως ἢ γραμμορραϊκή συγκέντρωσις κατὰ βάρος  $m_i$ .

Οὕτω διὰ τὴν σταθερὰν ἵσορροπίας  $K_m$ , ἐὰν ὁ διαλύτης δὲν μετέχῃ εἰς τὴν ἀντίδρασιν, ἐκ τῆς ἔξισώσεως (10.7.20) ἔχομεν :

$$K_m = \prod_2^r m_i^{v_i} (\gamma_{im}^*)^{v_i} \quad (11.7.5)$$

εἴτε εἰς ἰδανικὸν ἀραιόν διάλυμα :

$$K_m = \prod_2^r m_i^{v_i} \quad (\text{ἰδανικὸν ἀραιόν}) \quad (11.7.6)$$

Εἶναι προφανὲς ὅτι διὰ τὴν χρησιμοποίησιν τῆς ἔξισώσεως (6) δὲν ἀρκεῖ τὸ διάλυμα νὰ εἶναι εἰς τὴν ἀραιὰν περιοχὴν ἰδανικόν, ὅλλα πρέπει συγχρόνως νὰ εἶναι τόσον ἀραιόν, ὥστε νὰ δύναται νὰ θεωρηθῇ (ἐντὸς τοῦ περιφρακτικοῦ σφάλματος) ὡς γραμμικὴ ἢ ἔξαρτησις μεταξὺ  $x_i$  καὶ  $m_i$ . Βεβαίως ἐὰν ἡ τελευταία συνθήκη δὲν ἴσχυῃ θὰ ηδύνατο νὰ χρησιμοποιηθῇ ἢ ἔξισωσις (5). Εἰς τὴν περίπτωσιν δύμως αὐτὴν οἱ συντελεσταὶ ἐνεργότητος  $\gamma^*$  συμπεριλαμβάνουν καὶ ἀποκλίσεις ἐκ τῆς γραμμικότητος μεταξὺ τῶν δύο κλιμάκων συνθέσεων. Πρέπει ἄρα ἢ ἔξισωσις (5) νὰ χρησιμοποιηται εἰς τὰς περιπτώσεις ἐκείνας, εἰς τὰς δύοις τὰ διαλύματα εἶναι μὲν ἀρκούντως ἀραιά, ὥστε νὰ ἴσχυῃ μὲ ίκανοποιητικὴν ἀκρίβειαν ἢ γραμμικότης μεταξὺ τῶν κλι-

μάκων συνθέσεως, δὲν είναι ἐν τούτοις εἰσέτι ίδανικὰ ἀραιά (π.χ. εἰς διαλύματα ἡλεκτρολυτῶν).

“Η σταθερὰ  $K_m$  είναι βεβαίως συνάρτησις τῆς θερμοκρασίας, τῆς πιέσεως καὶ τοῦ διαλύτου. Αἱ ἀριθμητικὲ τιμαὶ τῶν εἰς τὴν παροῦσαν παράγραφον ἀναφερομένων σταθερῶν ισορροπίας διαφέρουν γενικῶς, δοθέντος διτι αὐται ὅρζονται ὡς πρὸς καταστάσεις ἀναφορᾶς διαφόρους.

“Η ἔξαρτησις τῶν σταθερῶν  $K^*$  καὶ  $K_m$  ἀπὸ τὴν θερμοκρασίαν καὶ τὴν πίεσιν δίδεται διὰ τῶν ἔξισώσεων (11.5.13) καὶ (11.5.16), ἐὰν εἰς αὐτὰς γραφῇ  $b_r^* = \sum_i v_i h_i^*$  καὶ  $v_r^* = \sum_i v_i v_i^*$ , ἀντὶ τῶν  $b_r^0$  καὶ  $v_r^0$ , ὅπου  $b_r^*$  καὶ  $v_r^*$  ἡ ἐνθαλπία καὶ ὁ ὅγκος ἀντιδράσεως εἰς ἀπειρον ἀραιώσιν.

“Η κατ’ ὄγκον συγκέντρωσις  $c_i$  χρησιμοποιεῖται ἐνίστε ἀντὶ τῆς  $m_i$ . Εἰς τὴν περίπτωσιν αὐτὴν ἔκ τῆς ἔξισώσεως (10.7.30) προσκύπτον αἱ:

$$K_c = \prod_i c_i^{v_i} (\gamma_{ic}^*)^{v_i} \quad (11.7.7)$$

$$K_c = \prod_i c_i^{v_i} \quad (\text{ίδανικὸν ἀραιόν}) \quad (11.7.8)$$

“Η ἔξαρτησις τῆς  $K_c$  ἀπὸ τὴν θερμοκρασίαν διαφέρει τῆς ἀντιστοίχου τῆς σταθερᾶς  $K_m$ . Ἐκ τῆς ἔξισώσεως (10.7.27) ἔχομεν:

$$\mu_{(c)}^* = \mu^* + RT \ln \frac{M_1}{1000 \varrho_1}$$

καὶ ἔπομένως:

$$\sum_i v_i \mu_{(c)}^* = \sum_i v_i \mu^* + RT \sum_i v_i \ln \frac{M_1}{1000 \varrho_1}$$

Οὕτω διὰ τὴν  $K_c$  ἡ (11.5.12) γράφεται:

$$\ln K_c = - \frac{G_r^*}{RT} - \sum_i v_i \ln \frac{M_1}{1000 \varrho_1} \quad (11.7.9)$$

Παραγωγίζοντες τὴν τελευταίαν ἔξισωσιν ὡς πρὸς  $T$  ὑπὸ σταθερὰν πίεσιν καὶ λαμβάνοντες ὑπὸ ὄψιν τὴν (11.4.9) ἔχομεν:

$$\frac{\partial \ln K_c}{\partial T} = \frac{b_r^*}{RT^2} + \sum_i v_i \frac{\partial \ln \varrho_1}{\partial T} \quad (11.7.10)$$

Αλλὰ  $a_1 = \frac{\partial \ln v_1}{\partial T} = - \frac{\partial \ln \varrho_1}{\partial T}$  καὶ συνεπῶς ἡ ἔξισωσις (11.7.10) γράφεται:

$$\frac{\partial \ln K_c}{\partial T} = \frac{h_r^*}{RT^2} - a_1 \sum_1^r v_i \quad (11.7.11)$$

όπου  $a_1$  διαστολής θερμοκρασίας διαστολής του διαλύτου.

### § 11.8. Αντιδράσεις μεταξύ αέριων και στερεών

Έστω άντιδρασης μεταξύ αέριων και καθαρών στερεών. Η έξισωσης της άντιδρασης (11.1.1) είς τὴν περίπτωσιν αυτήν δύναται νὰ γραφῆ:

$$\sum_1^r v_i X_i = \sum_s v_i X_i + \sum_G v_i X_i = 0 \quad (11.8.1)$$

όπου τὸ ᾱθροισμα  $\sum_s v_i X_i$  έκτείνεται ἐπὶ τῶν στερεών καθαρών συστατικῶν, τὸ δὲ  $\sum_G v_i X_i$  ἐπὶ τῶν αέριων συστατικῶν.

Εἰς τὴν θέσιν ίσορροπίας ἔχομεν:

$$\sum_1^r v_i \mu_i = \sum_s v_i \mu_i^0(P, T) + \sum_G v_i \mu_i(P, T, x_i) = 0 \quad (11.8.2)$$

\*Αλλὰ τὰ αέρια συστατικὰ ἐκ τῆς έξισώσεως (10.3.13) ἔχομεν:

$$\mu_i = \mu_i^+(T) + RT \ln f_i \quad (11.8.3)$$

Εἰσάγοντες τὴν έξισωσιν (3) εἰς τὴν (2) λαμβάνομεν:

$$\sum_s v_i \mu_i^0(P, T) + \sum_G v_i \mu_i^+(T) + RT \sum_G \ln f_i^y = 0 \quad (11.8.4)$$

\*Ορίζοντες τὴν σταθερὰν  $K$  διὰ τῆς έξισώσεως:

$$K(P, T) = \exp \left( - \frac{\sum_s v_i \mu_i^0 + \sum_G v_i \mu_i^+}{RT} \right) \quad (11.8.5)$$

λαμβάνομεν ἐκ τῆς (4):

$$K(P, T) = \prod_G f_i^y \quad (11.8.6)$$

\*Εὰν ἡ αέριος φάσις θεωρηθῇ ὡς ιδανική, ίσχύει  $f_i = P_i = P_{x_i}$  καὶ ἐπομένως ἡ έξισωσις (6) γράφεται:

$$K(P, T) = \prod_G P_i^{v_i} = \prod_G (P_{x_i})^{v_i} \quad (11.8.7)$$

είτε :

$$K_x = \prod_G x_i^v_i = \frac{K(P, T)}{P_G^{\sum v_i}} \quad (11.8.8)$$

Ούτω διὰ τὴν ἀντίδρασιν :



είναι  $v_C = -1$ ,  $v_{CO_2} = -1$ ,  $v_{CO} = 2$  καὶ ἐπομένως ἢ ἔξισωσις (5) γράψεται :

$$K(P, T) = \exp \left( -\frac{2\mu_{CO}^+ - \mu_{CO_2}^+ - \mu_C^0}{RT} \right) \quad (11.8.9)$$

ἢ δὲ ἔξισωσις (6) :

$$K = \frac{f_{CO}^2}{f_{CO_2}} \quad (11.8.10)$$

\*Η ἔξαρτησις τῆς σταθερᾶς ἴσορροπίας ἀπὸ τὴν θερμοκρασίαν, προκύπτουσα κατὰ τὰ ἥδη ἐκτεθέντα, δίδεται ὑπὸ τῆς ἔξισώσεως :

$$\frac{\partial \ln K}{\partial T} = \frac{h_r^0}{RT^2} \quad (11.8.11)$$

ὅπου  $h_r^0 = \sum_i v_i h_i^0$ , τοῦ ἀθροίσματος λαμβανομένου ἐφ' ὅλων τῶν συστατικῶν (στερεῶν καὶ ἀερίων).

Εἰς περίπτωσιν ἴσορροπιῶν περιλαμβανούσῶν διαλύματα καὶ ἀερίους φάσεις, ἢ διαλύματα καὶ στερεὰ ἢ ἀκόμη στερεὰ διαλύματα καὶ ἀέρια, δυνάμενα νὰ θεωρήσωμεν τὴν ἴσορροπίαν ὡς μίαν ὑπέρθεσιν δμοιογενοῦς ἴσορροπίας εἰς μίαν φάσιν (ὑγρὰν ἢ ἀέριον) καὶ ἴσορροπιῶν κατανομῆς τῶν ἐπὶ μέρους χημικῶν εἰδῶν μεταξὺ τῶν φάσεων.

### § 11.9. Ἀντιδράσεις μεταξὺ καθαρῶν στερεῶν ἢ ὑγρῶν

Διὸ ἀντιδράσεις μεταξὺ καθαρῶν στερεῶν ἢ καθαρῶν ὑγρῶν ἢ καθαρῶν στερεῶν καὶ ὑγρῶν ἔχομεν :

$$\sum_i v_i \mu_i = G_r^0 = \sum_i v_i \mu_i^0 = f(P, T) \quad (11.9.1)$$

εἰς ὅλας τὰς θερμοκρασίας, εἰς τὰς ὅποιας τὸ σύστημα ἔξακολουθεῖ νὰ ἀποτελῆται ἀπὸ καθαρὰς φάσεις.

Διὰ τὴν ὑπαρξίν ισορροπίας ἐντὸς τῶν ὡς ἄνω ὅρίων θερμοκρασίας πρέπει νὰ ἰσχύῃ :

$$-A^0 = \sum v_i \mu_i^0 = f(T_e) = 0 \quad (11.9.2)$$

Ἄν δὲν λάβωμεν ὅπ' ὅψιν τὴν μικρὰν ἐπίδρασιν τῆς πιέσεως. Ἡ ἔξισωσις (2) δυνατὸν νὰ ἔχῃ ἢ νὰ μὴ ἔχῃ λύσιν διὰ θετικὴν τιμὴν  $T_e$ . Οὕτω διὰ τὰς ἀντιδράσεις :

$$\text{PbJ}_2 - \text{Pb} - 2\text{J} = 0 \quad (11.9.3)$$

$$\text{CuS} - \text{Cu} - \text{S} = 0 \quad (11.9.4)$$

$$\text{Ag} + \text{HgCl} - \text{Hg} - \text{AgCl} = 0 \quad (11.9.5)$$

Ἡ ἔξισωσις (2) δὲν ἔχει θετικὴν λύσιν. Ἐαρα αἱ ἐν λόγῳ ἀντιδράσεις ὁδηγοῦν πλήρως πρὸς τὰ προϊόντα εἰς ὅλας τὰς θερμοκρασίας.

Εἰς ἔλαχίστας ἀντιδράσεις μεταξύ καθαρῶν στερεῶν καὶ ὑγρῶν φάσεων ἔχει διαπιστωθῆν ἡ ὑπαρξίας θερμοκρασίας ισορροπίας  $T_e$  ἢ ἀλλως θερμοκρασίας ἀντιστροφῆς (δεδομένου ὅτι ἄνω τῆς θερμοκρασίας ταύτης ἡ κατεύθυνσις τῆς ἀντιδράσεως ἀντιστρέφεται). Ἐξαίρεσιν ἀποτελοῦν ἀλλοτροπικαὶ ισορροπίαι ἢ ισορροπίαι τῆξεως καθαρῶν οὐσιῶν, ἀν αἱ ἐν λόγῳ ισορροπίαι συμπεριληφθοῦν εἰς τὴν ὡς ἄνω κατηγορίαν. Εἰς τὰς περιπτώσεις κατὰ τὰς δοπίας δὲν ὑπάρχει λύσις τῆς ἔξισώσεως (2), ἰσχύει, εἰς ὅλας τὰς θερμοκρασίας :

$$G_r^0 < 0, \quad A^0 > 0 \quad (11.9.6)$$

Ἡ θερμοκρασία ισορροπίας (ἢ ἀντιστροφῆς)  $T_e$  δύναται νὰ ὑπολογισθῇ ὡς ἔξῆς : λόγῳ τῆς ἔξισώσεως (11.4.5), ἢ (2) γράφεται :

$$G_r^0 = h_r^0 - T_e s_r^0 = 0 \quad (11.9.7)$$

$$\text{εἴτε: } T_e = \frac{h_r^0}{s_r^0} = \frac{\sum_1^r v_i h_i^0}{\sum_1^r v_i s_i^0} \quad (11.9.8)$$

Διὰ τὴν  $h_r^0$  δυνάμεθα νὰ γράψωμεν :

$$h_r^0(T) = h_r^0(T') + \sum_1^r v_i [h_i^0(T) - h_i^0(T')] \quad (11.9.9)$$

Οὕτως ἔταν διὸ ἔκαστην τῶν οὖσιῶν ἡ ἔξαρτησις τῆς  $c_{ip}^0$  ἀπὸ τὴν θερμοκρα-

σίαν έχη προσδιορισθή θερμιδομετρικῶς, ή δὲ ἐνθαλπία ἀντιδράσεως  $h_r^0$  έχη μετρηθή εἰς τινα θερμοκρασίαν  $T'$ , ή  $h_r^0$  δύναται νὰ ὑπολογισθῇ ἐκ τῆς έξισώσεως (9) εἰς οἰανδήποτε ἄλλην θερμοκρασίαν. Διὰ τὴν ἐντροπίαν ἀντιδράσεως  $s_r^0$  δυνάμεθα κατ' ἀναλογίαν νὰ γράψωμεν:

$$s_r^0(T) = s_r^0(T=0) + \sum_i v_i [s_i^0(T) - s_i^0(T=0)] \quad (11.9.10)$$

Ἐὰν αἱ  $c_i^0$  ἔχουν μετρηθῆ μέχρις ἐπαρκῶς χαμηλῶν θερμοκρασιῶν, ὥστε νὰ εἰναι δυνατὴ προεκβολὴ εἰς  $T=0$ , αἱ  $s_i^0(T) - s_i^0(T=0)$  προσδιορίζονται (έξισώσεις 8.1.14). Οὕτως ή  $s_r^0(T)$  προσδιορίζεται ἐκ τῆς έξισώσεως (10), ἐὰν εἰναι γνωστή ή  $s_r^0$  διὰ  $T=0$ . Ἀλλὰ δι' ἐσωτερικῶς εὑσταθεῖς φάσεις ή  $s_r^0$  ίσονται πρὸς τὸ μηδὲν διὰ  $T=0$  (έξισώσεις 8.1.5). Εἰς δλίγας, συνήθως γνωστάς, έξαιρέσεις ἔχομεν  $s_r^0(T=0) > 0$  (ἀνισότης 8.1.6), ή δὲ τιμή της εἰναι γνωστή. Οὕτω προσδιορίζεται ή  $s_r^0(T=0)$ . Εἰσαγωγὴ τῶν έξισώσεων (9) καὶ (10) εἰς τὴν (8) καθιστᾶ δυνατὸν τὸν ὑπολογισμὸν τῆς  $T_c$ .

### § 11.10. Προσδιορισμὸς σταθερῶν ισορροπίας ἐκ θερμιδομετρικῶν δεδομένων

Κατ' ἀρχὴν ή σταθερὰ χημικῆς ισορροπίας, εἰς τὰς περιπτώσεις ἐκείνας εἰς τὰς δποίας ἀποκαθίσταται ταχέως χημικὴ ισορροπία, εἰς δεδομένην θερμοκρασίαν καὶ πίεσιν, δύναται νὰ ὑπολογισθῇ ἐκ μετρήσεων τῆς συνθέσεως καὶ τῶν ἐνεργοτήτων εἰς τὴν κατάστασιν ισορροπίας.<sup>9</sup> Εὰν δὲ ἀρχικὸς ἀριθμὸς γραμμορίων εἰναι γνωστός, ἀπαιτεῖται ή μετρησις τῆς συνθέσεως ἐνδὸς ἐκ τῶν συστατικῶν εἰς τὴν θέσιν ισορροπίας.<sup>10</sup> Εξ αὐτῆς προσδιορίζεται ή μεταβλητὴ προόδου καὶ ἐκ τῶν έξισώσεων (7.7.14) αἱ συνθέσεις τῶν ὑπολοίπων συστατικῶν.<sup>11</sup> Εὰν αἱ ἐνεργότητες δὲν εἰναι γνωσταί, ή σταθερὰ ισορροπίας δύναται νὰ ὑπολογισθῇ ἐκ μετρήσεων τοῦ γινομένου  $\prod_{\frac{1}{2}} x_i^v$ : ὑπὸ  $P, T$  σταθερὰ εἰς διαφόρους συνθέσεις μέχρις ἐπαρκῶς ἀραιῶν διαλυμάτων καὶ γραφικῆς προεκβολῆς τούτου εἰς  $x_1 \rightarrow 1$ , δεδομένου δτι ὡς ἐκ τῆς έξισώσεως (11.7.4) προκύπτει:

$$\lim_{x_1 \rightarrow 1} \prod_{\frac{1}{2}} x_i^v = K^*(P, T) \quad (11.10.1)$$

Εἰς τὰς περιπτώσεις ἐκείνας, εἰς τὰς δποίας ή ισορροπία ὑπὸ συνήθεις πειραματικὰς συνθήκας (θερμοκρασίας καὶ πιέσεως) δυσκόλως ή οὐδόλως ἀπο-

καθίσταται, ή σταθερά ίσορροπίας υπολογίζεται έμμεσως, ἐὰν ὑπάρχουν ἐπαρκῆ θερμιδομετρικὰ δεδομένα. Ἡ μέθοδος εἶναι δύοις πρὸς τὴν χρησιμοποιηθεῖσαν εἰς τὴν προηγουμένην παράγραφον διὰ τὸν υπολογισμὸν τῆς  $T_e$  (θερμοκρασίας ἀντιστροφῆς).<sup>9</sup> Εν τούτοις λόγῳ τοῦ μεγάλου ἐνδιαφέροντος, τὸ δόποιον παρουσιάζει δὲ ἔμμεσος υπολογισμὸς τῆς σταθερᾶς ίσορροπίας, θὰ περιγράψωμεν ἐν συνεχείᾳ λεπτομερέστερον τὴν μέθοδον ταύτην.

὾γος ἐκ τῆς ἔξισώσεως δρισμοῦ τῆς (11.5.12) προκύπτει, ή σταθερὰ ίσορροπίας συγδέεται μὲ τὴν πρότυπον ἐλευθέραν ἐνέργειαν ἀντιδράσεως  $G_r^0$ . Επομένως τὸ πρόβλημα μετατίθεται εἰς τὸν υπολογισμὸν τῆς  $G_r^0$  διὰ δεδομένην ἀντιδρασιν. Ἡ  $G_r^0$  συγδέεται μὲ τὴν πρότυπον ἐνθαλπίαν ἀντιδράσεως  $h_r^0$  καὶ τὴν πρότυπον ἐντροπίαν ἀντιδράσεως  $s_r^0$  διὰ τῆς ἔξισώσεως (11.4.5). Επομένως ἐὰν δι<sup>9</sup> ἔκαστην ἀντιδρασιν δίδωνται αἱ  $h_r^0$  καὶ  $s_r^0$ , διὰ δεδομένην θερμοκρασίαν καὶ πίεσιν, ή  $G_r^0$  καὶ συνεπῶς καὶ ἡ σταθερὰ ίσορροπίας προσδιορίζονται.

Ἄφετον, ὃς ἥδη ἔξετέθη εἰς τὴν παράγραφον (11.2), ἡ ἐνθαλπία ἀντιδράσεως προσδιορίζεται ἐκ τῶν ἐνθαλπιῶν σχηματισμοῦ τῶν ἐνώσεων τῶν εἰσερχομένων εἰς τὴν ἀντιδρασιν. Εἳναι εἰς τὴν ἀντιδρασιν μετέχουν καὶ στοιχεῖα, ή θερμότης σχηματισμοῦ τούτων, ὃς ἐκ τοῦ δρισμοῦ τῆς θερμότητος σχηματισμοῦ (καὶ γενικῶτερον οἰασδήποτε ἰδιότητος σχηματισμοῦ), ίσοῦται πρὸς τὸ μηδέν. Επομένως γενικεύοντες τὴν ἔξισώσην (11.2.19), γράφομεν δι<sup>9</sup> οἰανδήποτε ἰδιότητα ἀντιδράσεως:

$$z_r^0 = \sum_i^r v_i z_{ir}^0 \quad (11.10.2)$$

ὅπου  $z_{ir}^0$  ἡ ἀντίστοιχος ἰδιότητος σχηματισμοῦ τῆς ἐνώσεως ἵστηται τῶν στοιχείων τῆς εἰς τὴν εὐσταθῆ κατάστασιν εἰς πίεσιν  $P$  καὶ θερμοκρασίαν  $T$ . Θὰ ἔξετάσωμεν κεχωρισμένως τὸν τρόπον υπολογισμοῦ τῶν θερμοτήτων σχηματισμοῦ ἄφετον διὰ τῶν ἐντροπιῶν σχηματισμοῦ ἄφετον διὰ τῶν ἐντροπιῶν σχηματισμοῦ ἄφετον διὰ τῶν ἐνθαλπιῶν σχηματισμοῦ ἄφετον διὰ τῶν σχηματισμοῦ  $z_{ir}^0$  τὰς περιπτώσεις τὰς ἀποτελέσματα ἀναφέρονται εἰς σχετικοὺς πίνακας διὰ  $P = 1 \text{ atm}$  καὶ  $T = 298.15 \text{ K}$ .

Οπούν τοῦτο εἴναι δυνατόν, ή ἐνθαλπία σχηματισμοῦ μιᾶς ἐνώσεως μετρεῖται διὰ τοῦ θερμιδομέτρου εἰς τινα θερμοκρασίαν καὶ πίεσιν, υπολογίζεται δὲ αὕτη εἰς τὴν θερμοκρασίαν τῶν 298.15 K διὰ τῆς χρησιμοποιηθεῖσας τῆς ἔξισώσεως Kirchhoff (11.2.22) καὶ εἰς πίεσιν 1 atm διὰ χρησιμοποιηθεῖσας τῆς ἔξισώσεως (11.2.24), ἐὰν ἔχαρτάται ἀπὸ τὴν πίεσιν. Εἳναι ἀμεσος μέτρησις τῆς ἐνθαλπίας σχηματισμοῦ δὲν εἴναι ἐφικτή, δυνάμεθα, χρησιμοποιούντες τὸν νόμον τοῦ Hess, νὰ ἔκλεξωμεν κατάλληλον διάδα ἀντιδράσεων, τῶν δοποίων αἱ ἐνθαλπίαι σχηματισμοῦ μετροῦνται πειραματικῶς, ἐκ γραμμι-

κού δὲ συνδυασμοῦ τῶν διποίων δύναται νὰ προκύψῃ ἡ περὶ ἡς πρόκειται ἀντίδρασις σχηματισμοῦ. Οὕτως ἡ ἐνθαλπία σχηματισμοῦ ὑπολογίζεται ἐκ τῶν ἐνθαλπιῶν ἀντιδράσεως τῆς ἐπιλεγέσης διπάδος διὰ χρησιμοποιήσεως τῆς ἔξισώσεως (11.2.13).

Ἡ ἐκτεθεῖσα μέθοδος δὲν εἶναι δυνατὸν νὰ ἐφαρμοσθῇ εἰς τὴν περίπτωσιν ὑπολογισμοῦ ἐντροπιῶν σχηματισμοῦ, δεδομένου ὅτι διὰ τὸν ὑπολογισμὸν τῆς ἐντροπίας ἀντιδράσεως ἐκ τῆς ἀνταλλασσομένης θερμότητος ἀπαιτεῖται ἀντιστρεπτὴ διεξαγωγὴ τῆς ἀντιδράσεως. Τοῦτο εἰς δλίγας μόνον περιπτώσεις εἶναι δυνατόν, ὡς π.χ. εἰς ἀντιδράσεις λαμβανούσας χώραν μέσω γαλβανικῶν κυττάρων.

Λύσιν εἰς τὸ πρόβλημα παρέχει ὁ τρίτος νόμος. Βάσει τοῦ νόμου τούτου ἡ ἀπόλυτης ἐντροπία ἔνδει στοιχείου δύναται νὰ ὑπολογισθῇ, ἐὰν ἡ θερμοχωρητικότης τοῦ στοιχείου ἔχῃ μετρηθῆ μέχρις ἐπαρκῶς χαμηλῆς θερμοκρασίας, ὥστε νὰ εἶναι δυνατὸν διὰ τὴν προεκβολὴν εἰς  $T = 0$  νὰ χρησιμοποιηθῇ ἡ ἔξισώσης Debye (9.7.19).

Διὰ τὴν ἀπόλυτον ειμὴν τῆς ἐντροπίας  $s_k^0$  στοιχείου  $k$  εἰς 298.15 K δυνάμεθα νὰ γράψωμεν:

$$s_k^0(T = 298.15) = s_k^0(T = 0) + [s_k^0(T = 298.15) - s_k^0(T = 0)] \quad (11.10.3)$$

ὅπου  $s_k^0(T = 0)$  ἡ τιμὴ τῆς ἐντροπίας τοῦ στοιχείου  $k$  εἰς τὸ ἀπόλυτον μηδέν, ἡ δὲ διαφορὰ  $[s_k^0(T = 298.15) - s_k^0(T = 0)]$  παριστᾶ τὴν αὔξησιν τῆς ἐντροπίας τοῦ στοιχείου κατὰ τὴν θέρμανσίν του ἀπὸ  $T = 0$  εἰς  $T$ , ἀντιστοιχεῖ δὲ αὐτῇ πρὸς τὸ διλοκλήρωμα τῆς ἔξισώσεως (8.1.13). Ἡ τιμὴ τοῦ διλοκληρώματος τούτου ὑπολογίζεται, ἐφ' ὅσον εἶναι γνωστὴ ἡ ἔξαρτησις τῆς θερμοχωρητικότητος ἀπὸ τὴν θερμοκρασίαν μεταξὺ  $T = 0$  καὶ  $T$ .

Ἐφ' ὅσον ἡ φάσις εἶναι ἐσωτερικῶς εὐσταθής, ἔχομεν ἐκ τῆς ἔξισώσεως (8.1.5):

$$s_k^0(T = 0) = 0 \quad (11.10.4)$$

Κατὰ ταῦτα εἰς τὰς περιπτώσεις ἴσχύος τῆς ἔξισώσεως (4) ἡ ἀπόλυτος ἐντροπία τῶν στοιχείων δύναται νὰ ὑπολογισθῇ εἰς 298.15 K καὶ πίεσιν 1 atm, ἡ δὲ ἐντροπία σχηματισμοῦ μιᾶς ἐνώσεως ὑπολογίζεται ἐκ σχέσεως ἀναλόγου πρὸς τὴν (11.2.15).

Ἐκ τῶν ἐνθαλπιῶν καὶ ἐντροπιῶν σχηματισμοῦ ὑπολογίζεται ἀκολούθως ἡ ἐλευθέρα ἐνθαλπία σχηματισμοῦ τῶν διαφόρων ἐνώσεων δι' ἐφαρμογῆς τῆς ἀναλόγου πρὸς τὴν (11.4.5) ἔξισώσεως:  $G_{if}^0 = h_{if}^0 - Ts_{if}^0$ . Ἐκ τούτων δὲ ὑπολογίζονται ἡ ἐλευθέρα ἐνθαλπία ἀντιδράσεως οἰασδήποτε ἀντιδράσεως δι' ἐφαρμογῆς τῆς ἔξισώσεως (2) καὶ τέλος, μέσω τῆς ἔξισώσεως (11.5.12), ἡ σταθερὰ ἴσορροπίας.