

# İNCELEMELER

## Hız Potansiyelli Düzlemsel Permanent Hareketin Akım Çizgilerini Relaxation Metodu İle Çizimi

**Ü**ZAYIN herhangi sürekli bir  $\Delta$  bölgesinde ( $\S-1$ );  $A(x, y, z)$ ,  $U(u, v, w)$  hız alanı ile tarif edilen bir akışkan elemanı merkezinin  $t$  anındaki konumunu;  $A(x, y, z)$ ,  $A$  merkezi yeni kartezyen sistemin  $U'(u', v', w')$  hız alanını haiz diğer bir elemanın aynı  $t$  anında; konumunu gösterdiğine göre; yeni ( $A_x, A_y, A_z$ ) eksen takımına göre  $u'$  nün bileşenleri

$$\begin{aligned} u' &= u(x+\bar{x}, y+\bar{y}, z+\bar{z}) \\ v' &= v(x+\bar{x}, y+\bar{y}, z+\bar{z}) \\ w' &= w(x+\bar{x}, y+\bar{y}, z+\bar{z}) \end{aligned}$$

1

şeklinde yazılabilir.

Bu ifadeler seriye açılırsa

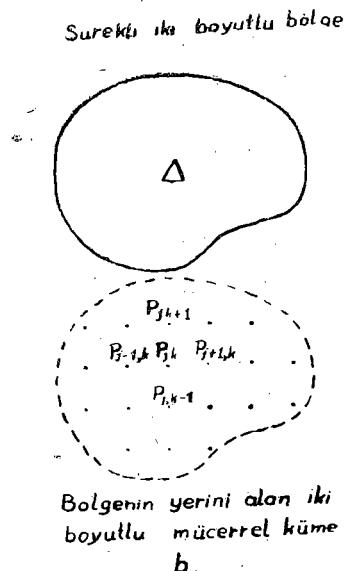
$$\begin{aligned} u' &= u(x, y, z) + u(x, y, z) \left( \bar{x} \frac{\partial}{\partial x} + \bar{y} \frac{\partial}{\partial y} + \bar{z} \frac{\partial}{\partial z} \right) + \\ &\quad \frac{1}{2!} u(z, x, y) \left( \bar{x} \frac{\partial}{\partial x} + \bar{y} \frac{\partial}{\partial y} + \bar{z} \frac{\partial}{\partial z} \right)^2 + \\ &\quad + \frac{1}{n!} u(x, y, z) \left( \bar{x} \frac{\partial}{\partial x} + \bar{y} \frac{\partial}{\partial y} + \bar{z} \frac{\partial}{\partial z} \right)^n \end{aligned}$$

2

ve büyük mertebe sonsuz küçüklükler birinci mertebe küçüklükler yanında normal edilirse ve diğer bileşenler için de benzer şekilde düşünürlerek

$$\begin{aligned} u' &= u + \bar{x} \frac{\partial u}{\partial x} + \bar{y} \frac{\partial u}{\partial y} + \bar{z} \frac{\partial u}{\partial z} \\ v' &= v + \bar{x} \frac{\partial v}{\partial x} + \bar{y} \frac{\partial v}{\partial y} + \bar{z} \frac{\partial v}{\partial z} \\ w' &= w + \bar{x} \frac{\partial w}{\partial x} + \bar{y} \frac{\partial w}{\partial y} + \bar{z} \frac{\partial w}{\partial z} \end{aligned}$$

3



(Şekil — 1)

Yazan :  
Kanat DURGUN  
Y. Müh.

Bu denklemlerin ikinci tarafındaki ilk  $u, v, w$  terimleri bir öteleme hareketine tekabül eder; diğer ifadelerin aşağıdaki vize'lerla neye tekabül ettiklerini görebiliriz.

$$\begin{aligned} k_x &= \frac{1}{2} \left( \frac{\partial w}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial z} \right) & k_y &= \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial x} \right) & k_z &= \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right) \\ w_x &= \frac{1}{2} \left( \frac{\partial w}{\partial y} - \frac{\partial v}{\partial z} \right) & w_y &= \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u}{\partial z} - \frac{\partial w}{\partial x} \right) & w_z &= \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u}{\partial x} - \frac{\partial v}{\partial y} \right) \end{aligned}$$

(4) denklemlerinin aynı endisilerini bir defa toplayarak ve bir defa çıkararak reticeleri (3) denklemlerine yerine koyarsa

$$\begin{aligned} u' &= u + (w_y \bar{z} + w_z \bar{y}) + \bar{x} \frac{\partial u}{\partial x} + \bar{y} k_z + \bar{z} k_y \\ v' &= v + (w_z \bar{x} - w_x \bar{z}) + \bar{y} \frac{\partial v}{\partial y} + \bar{z} k_x + \bar{x} k_z \\ w' &= w + (w_x \bar{y} - w_y \bar{x}) + \bar{z} \frac{\partial w}{\partial z} + \bar{x} k_y + \bar{y} k_x \end{aligned}$$

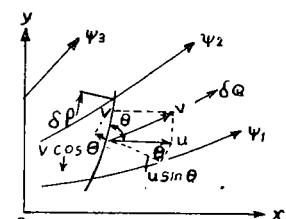
buluruz.

Burada  $U_d$  ( $w_y \bar{z} - w_z \bar{y}, w_z \bar{x} - w_x \bar{z}, w_x \bar{y} - w_y \bar{x}$ )  $A$  dan geçen ani bir dönme ekseni etrafında sıvı elementinin kütle halinde dönme hareketini gösteri geri kalan terimler ( $A_x, A_y, A_z$ ) eksenlerine nazaran  $\Omega$  ( $w_x, w_y, w_z$ ) hareketini yapan yeni  $A$  eksenleri göre  $A'$  elemanın deformasyonunun bileşenleridir. Permanent hareketlerde  $w_x, w_y, w_z$  in sıfır müsə olduklarını biliyoruz; buradan  $w_x = w_y = w_z = 0$  ve

$$\frac{\partial w}{\partial y} = \frac{\partial v}{\partial z}, \quad \frac{\partial u}{\partial z} = \frac{\partial w}{\partial x}, \quad \frac{\partial v}{\partial x} = \frac{\partial u}{\partial y}$$

(5) ifadeleri bütün  $\Delta$  bölgesinde sağlanacak demektir.

Şimdi düzlemsel akım çizgilerinin diferansiyel denklemini araştıralım. Bir düzlemsel potansiyel akımın çizilen akım çizgilerini  $\psi$  ile gösteririz ( $\S-2a$ ).  $\Delta$  bölgesindeki bütün akım fonksiyonları  $\psi$



(Şekil — 2 A)

$$u = \frac{\partial \psi}{\partial y} \quad v = -\frac{\partial \psi}{\partial x} \quad 7 \text{ olacaktır.}$$

7

Buradan  $udy - vdx = 0$  ve  $\frac{\partial \psi}{\partial y} dy + \frac{\partial \psi}{\partial x} dx = 0$  bulunur; bu ise  $\psi$  nin tam diferansiyeline eşittir.

$$d\psi = \frac{\partial \psi}{\partial x} dx + \frac{\partial \psi}{\partial y} dy \quad 8$$

(8) bu denklem integre edilirse; akım çizgisi boyunca  $\psi$  = sabit olduğunu gösterir. Diğer taraftan;

$$\delta Q_i = (u \sin \theta - v \cos \theta) \delta \ell$$

$$= (u \frac{\delta y}{\delta \ell} - v \frac{\delta x}{\delta \ell}) \delta \ell$$

$$= u \delta y - v \delta x$$

$$= \frac{\partial \psi}{\partial y} \delta y + \frac{\partial \psi}{\partial x} \delta x$$

$$\delta Q_i = \delta \psi = \psi_i - \psi_0$$

9

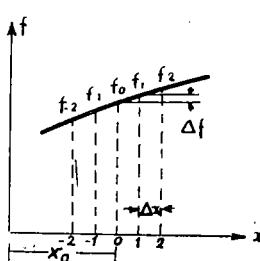
(9) dir O halde iki boyutlu akımlarda herhangi bir çift akım çizgisi arasındaki  $\psi$  değerlerinin farkının debiye eşit olacağı reticesi çıkıyor. (7) denklemelerinde  $\psi$  nin bulunan bu değerleri, permanent hareketlerin (6) denklemelerinde yerine konursa

$$\frac{\partial^2 \psi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \psi}{\partial y^2} = 0 \quad 10$$

(10) iki boyutlu kartezyen koordinatlar için Laplace denklemi bulunur. Vektör notasyonlarına göre bunun umumî şekli  $\nabla^2 \psi = 0$  ile gösterilmektedir. (\*)

Bu kısmî differansiyel denklem genel çözümü sınırlar şartlarının kompleksliği yüzünden güçtür; relaxation metodunun esası bu denklemi cebrik metodla çözülmesi esasına dayanır.

Relaxation metodunun bir akım nümunesine tâzikini vermeden önce Laplace denkleminin sonlu fark denklemelerini çıkaralım. Uzayın sürekli verilen bir  $\Delta$  yolgesinde her noktasında türevli bir  $f = f(x)$  fonksiyonu düşünelim (§-2) ve bu fonksiyonun  $x = x_0$  civarında  $\frac{df}{dx}$  ini teşkil edelim.



Sekil — 2

$$\left( \frac{df}{dx} \right)_0 = \lim_{\Delta x > 0} \left( \frac{\Delta f}{\Delta x} \right)_0 = \lim_{\Delta x > 0} \frac{f_1 - f_0}{x_1 - x_0} = \lim_{h > 0} \frac{f_1 - f_0}{h} = \frac{f_1 - f_0}{h}$$

$$\left( \frac{df}{dx} \right)_0 \approx \frac{1}{h} (f_1 - f_0) \dots \frac{df}{dx} \approx \frac{\Delta f}{\Delta x} = \frac{f}{h} [f(x+h) - f(x)]$$

$$\Delta f = f(x+h) - f(x)$$

fonksiyonunun  $x$  deki ilk farkı denili

Ayrıca şu tarifleri verelim :

$$\bar{\Delta} f = f(x+h) - f(x)$$

İleri Fark

$$\bar{\Delta} f = f(x) - f(x-h)$$

Geri Fark

$$\Delta f = \frac{1}{2} [f(x+h) - f(x-h)]$$

Orta Fark

İkinci farklar içinde  $x = x_i$  da

İleri Fark

Geri Fark

Orta Fark

11

$$(\bar{\Delta}^2 f)_0 = \bar{\Delta} (\bar{\Delta} f)_0 = \bar{\Delta} f_1 - \bar{\Delta} f_0 = f_2 - f_1 - (f_1 - f_0) = f_2 - 2f_1 + f_0$$

$$(\Delta^2 f)_0 = \Delta (\Delta f)_0 = \Delta f_0 - \Delta f_1 = f_0 - 2f_1 + f_2 \quad 12$$

$$(\Delta^2 f)_0 = \bar{\Delta} (\Delta f)_0 = \bar{\Delta} (f_0 - f_1) - f_1 - f_0 = (f_0 - f_1) - f_1 = f_1 - 2f_0 + f_1$$

(12) denklemleri bulunur

Şimdi O noktasında sonlu fark denklemelerinin değerlerinin toplamından; Laplace denklemi için sonlu farklar denklemiňin aşağıdaki şeklärini tâyin ederiz. (§-3).

$$\frac{\partial f}{\partial x} = \frac{\Delta x f}{2h}, \quad \frac{\partial^2 f}{\partial x^2} = \frac{\Delta x^2 f}{h^2}, \quad \frac{\partial f}{\partial y} = \frac{\Delta y f}{2h}, \quad \frac{\partial^2 f}{\partial y^2} = \frac{\Delta y^2 f}{h^2}$$

$$\frac{\partial^2 f}{\partial x^2} = \frac{f}{h^2} [f(x+h, y) - 2f(x, y) + f(x-h, y)] =$$

$$\frac{f}{h^2} (f_2 - 2f_0 + f_4)$$

$$\frac{\partial^2 f}{\partial y^2} = \frac{f}{h^2} [f(x, y+h) - 2f(x, y) + f(x, y-h)] =$$

$$\frac{f}{h^2} (f_2 - 2f_0 + f_4)$$

$$\nabla^2 f = \frac{\partial^2 f}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 f}{\partial y^2} = \frac{f}{h^2} (f_1 + f_2 + f_3 + f_4 - 4f_0) = 0$$

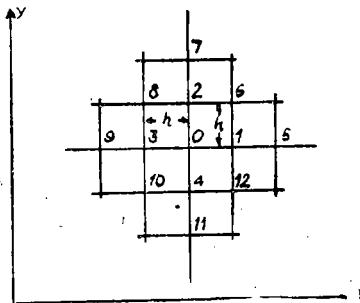
$$\text{Aynı şartları hiz} \omega \text{ için} \quad \psi_0 = \frac{\psi_1 + \psi_2 + \psi_3 + \psi_4}{4}$$

Bazı müellipler şeklärı bir notasyon kullanmışlardır. (\*\*). Bu hususla ızla mufassal malümmattan sarfınazar edilerek (§-4) de bu notasyonların ikinci mer-

$\nabla$  (\*) Nabla ilk defa Hamilton tarafından 1847 de kullanıldı.

(\*\*) Quart. J. Mech. Appl. Math. I 35, 42 1948, W.E. Milne Numerical solution of Differential Equations P. 131. New York, 1953).

## ... İNCELEMELER



(Şekil — 3)

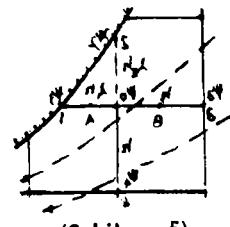
tebeye kadar tek ve iki boyutlu bölgeler için şekilleri resmedilmiştir.

Nazari itibara alınan bölgenin boyutlarına göre  $\rho_j k$  veya  $P_j$  noktasında Laplace'nin değerinin hesabı için mücerret noktalar düşünülür. §4 de gösterilen notasyonlarda daireler içindeki sayılar o dairelere tekrabü eden noktalardaki  $\psi$  değerleri ile çarpılacak demektir.

Şimdi herhangi bir potansiyelli iki boyutlu akım nümunesi seçelim; tayin edilecek  $\psi$  fonksiyonu her noktada  $\nabla^2 \psi$  yi sağladığı gibi sınır şartlarını da sağlamalıdır; bu halde tayin edilecek  $\psi$  fonksiyonları akım çizgilerini verecektir.

Sınır şartlarını vazetmek için iç ve dış katı sınırların birer akım çizgisi ve dahili sınırdan yeter uzaklıkta pratik olarak sınırların tesiri altında olmayan eşit potansiyel çizgilerinin başlangıç ve bitim sınırları olduğunu kabul etmek kâfidir. Ayrıca sınırların nor-

haller için (13) denklemi yerine (§-5) den elde edilen (14) denklemi kullanılacaktır.



(Şekil — 5)

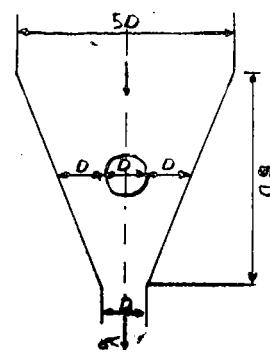
$$\frac{\partial \psi}{\partial x}|_A = \frac{\psi - \psi_0}{\lambda_1 h} \quad \frac{\partial^2 \psi}{\partial x^2} = \frac{\frac{\partial \psi}{\partial x}|_A - \frac{\partial \psi}{\partial x}|_B}{h} = \frac{\psi_1 - \psi_0(1 + \lambda_1) + \psi_2 \lambda_1}{\lambda_1 h^2}$$

$$\frac{\partial \psi}{\partial y} = \frac{\psi_2 - \psi_0}{\lambda_2 h} \quad \frac{\partial^2 \psi}{\partial y^2} = \frac{\psi_2 + \lambda_2 \psi_4 - \psi_0(1 + \lambda_2)}{2 \lambda_2 h^2}$$

$$\Delta^2 \psi = 0 \quad \psi_0 = \frac{\psi_1/2_1 + \psi_2/2_2 + \psi_3 + \psi_4}{1/2_1 + 1/2_2 + 2}$$

14

Simdi (§-6A) daki lineer azalan iki duvar arasında yerleştirilmiş bir silindir etrafındaki irrotasyonel akım ağının relaxation metodu ile tayinini gösterelim; simetriden dolayı yalnız yarı modelin düşünülmesi. (§-6).



(Şekil — 6 A)

AB ve CD çizgileri boyunca akımın üniform olduğu kabul edilir. Akım çizgilerinin eğrisel karakter haiz olduğu bölgelerde hız üniform olmayacağıdır.

Cözümü elde etmek için şekele belirli bir ölçek dahilinde çizip tatkiki istenen akım çizgilerinin, üni formluğununu muhafaza ettiği nihai hat olduğunu kabul ettiğimiz AB üzerinde seçelim  $\omega$  nı değerleri ek sende 0 ve sınırda 100 olsun; relaxation için şekele akım çizgileri aralığı baz alınarak bir karesel şebekе teşkil edelim; aşıkârdır ki bu şebekе akım ağı değil dir; bu sebeple her düğüm noktasının  $\omega$  kıymete rinin akım ağına göre haiz oldukları değerleri tahmin etmek ve bu değerleri tashih ile şebekenin durumunu elde etmek gerekecektir.

AB sınırı üzerinde  $\omega$  değerlerinin üniform değiştiği bellidir; buna mukabil EF ve GH kesitlerinde

$$(\frac{\partial \psi}{\partial x})_{jk} = \frac{1}{2h} \left\{ (-1) \frac{\psi_1 - \psi_0}{\lambda_1 h} + 0 \right\} + \alpha h^{1/2} \quad (\frac{\partial \psi}{\partial x})_{jk} = \frac{1}{2h} \left\{ (1) \frac{\psi_1 - \psi_0}{\lambda_1 h} + 0 \right\} + \alpha h^{1/2}$$

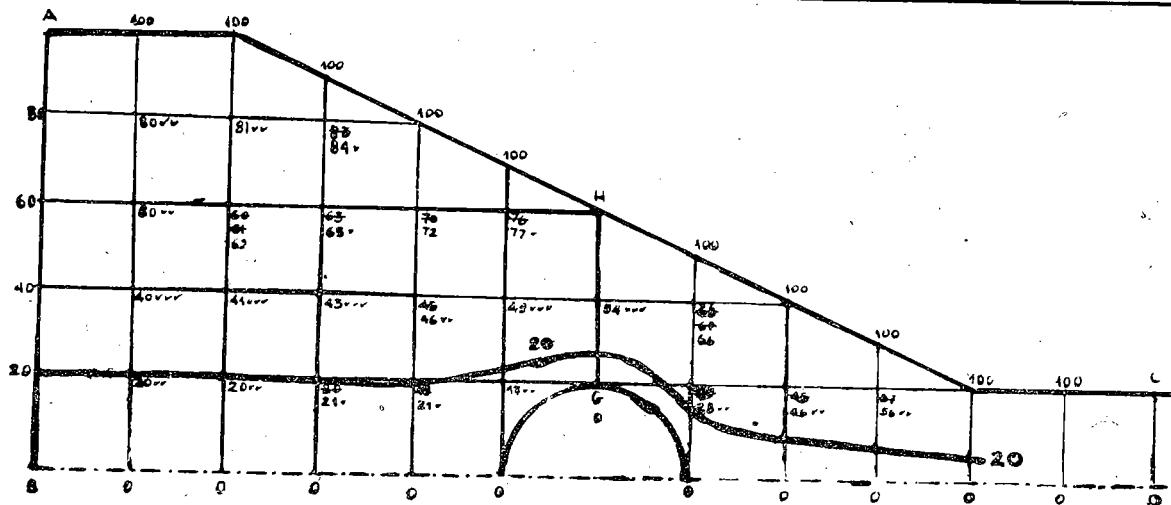
$$(\frac{\partial \psi}{\partial x})_{jk} = \frac{1}{2h} \left\{ (0) \frac{\psi_1 - \psi_0}{\lambda_1 h} + 0 \right\} + \alpha h^{1/2}$$

$$(\frac{\partial \psi}{\partial x})_{jk} = \frac{1}{2h} \left\{ (-2) \frac{\psi_1 - \psi_0}{\lambda_1 h} + 0 \right\} + \alpha h^{1/2}$$

$$(\nabla^2 \psi)_{jk} = \frac{1}{4h^2} \left\{ (1) \frac{\psi_1 - \psi_0}{\lambda_1 h} + 0 \right\} + \alpha h^{1/2}$$

(Şekil — 4)

mâl şebekeye yakınlık sebebiyle  $h$  aranının  $\lambda$  katı ( $\lambda < \Delta$ ) aralıklarının merkezi  $\omega$  değeri üzerine tesirleri daha büyük olacağından böyle asimetrik



(Şekil — 6)

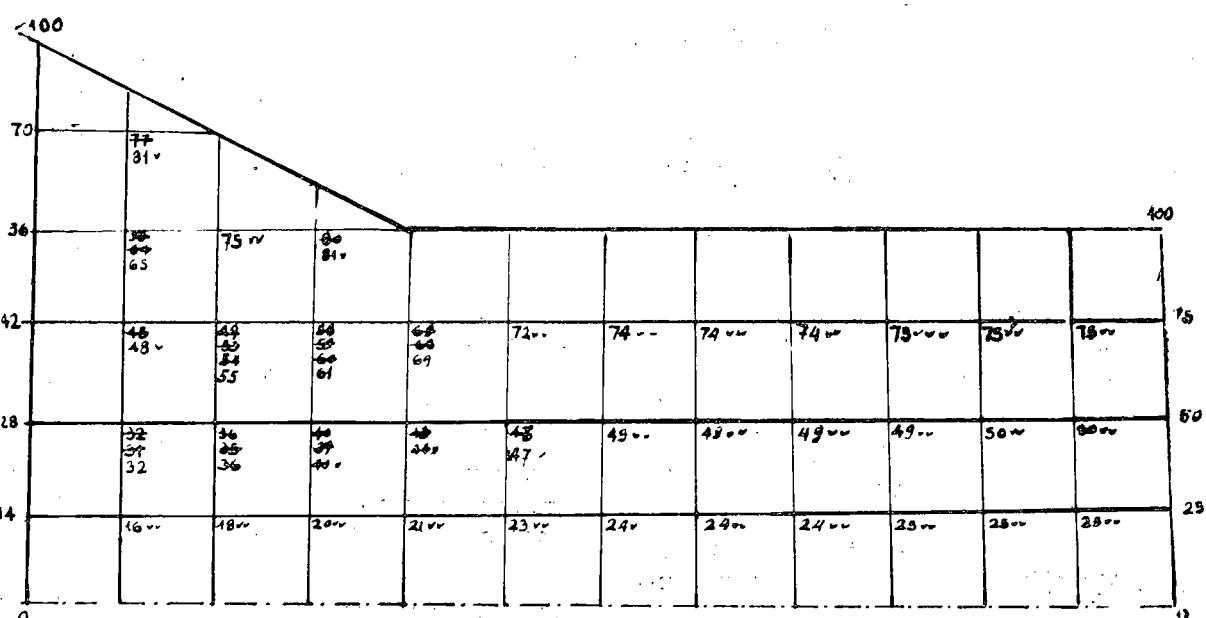
$\omega$  nin dağılışı üniform olmayacağıdır. Düğüm noktalarındaki değerleri tahmin etmek için akım çizgilerini sezigel olarak çizip şebekenin düğümlerinin bu akım çizgilerinin konumuna göre işgal ettikleri mevii değerlendirmeliidir. Bundan sonra her düğüm noktasındaki  $\omega$  değeri (13) formülüne göre tashih edilir; bu ameliyeye bir düğümde relaxation denir. Dürümüleri herhangi bir şekilde relaxe etmek kabildir; akat kolaylık olması için soldan sağa doğru bir hakeet tarzı kullanılmıştır. Tam olmayan izgara kollalı için (14) formülünden ve şeclin geometrik hususiyetlerinden istifade edilerek.

$$\omega_0 = \frac{2\gamma_1 + 2\gamma_2 + 2\gamma_3 + 2\gamma_4}{7}$$

15

enklemi elde olunmuştur. Relaxation'un bitimini dü-

ğüm noktalarındaki  $\omega$  değerlerinin sabit kalması belirtir. §-6 daki misalde üç devir kâfi gelmiştir. Aynı neticeleri elde etmek için dahili  $\omega$  değerlerinin hepsini sıfır olarak kabul etmek kabildir; bu halde relaxation ameliyesi uzayacaktır. Eğer düğüm noktalarındaki  $\omega$  değerleri başlangıçta yakın olarak tahmin edilirse devir adedi azalacaktır. Akım ağı için daha fazla presizyon isteniyorsa şebeke aralığı kaba ısgara üzerinden daraltılır ve ara değerler akım hususiyetleri nazari itibare alınarak interpolate edilir ve yeniden her düğüm için relaxation ameliyesi tekrarlanır. Bunu misalımızın yalnız muayyen bir kısmına tatbik etmekle yetineceğiz. (§-7) Ancak bu son ameliye başlangıç şartının tahmin edilenin bizzat kendisine eşit olduğu faraziyesini kabul etmekle hesap edilmiştir.



(Şekil — 7)