

Mütemadi Nervürlü Sistemlerin Hesabı Hakkında

Yazar :
Nahit KUMBASAR
Dr .Yük. Müh.



Son senelerde, memleketimizde, nervürlü sistemlerin gitgide daha fazla kullanılması bu sistemlerin hesap tarzına önem verilmesini gerektirmiştir. Gerek proje hazırlayanlar, gerekse kontrol makamları bu hesapların doğruya yakın olmasını temine çalışmaktadır.

Bu konuda elde edebildiğimiz çalışmalar bibliyografyada sayılmıştır. 1 No. lu çalışmada nervür ve burulma kırışı redörleri oranına bağlı rekürans formülleri sistemin tek ve çift nervür ihtiiva etmesi hali için ayrı ayrı çıkarılmıştır. Böylece bütün nervürlerin karşı uçlarının aynı şartta (ankastre, mafsallı) olması hali için birbirlerine nazaran nisbi dönmeleri elde edilebilmektedir. Bu rekürans formülleri mütemadi sistemlerin çözümünde, Nümerik Misal Paragraf III de bahsedilen takribiyet derecesinde kullanılmıştır.

2 No. lu çalışmada nervür momentleri ve redörleri burulma kırışı boyunca yayılı (plak gibi) farzedilip yine karşı uçtaki mesnet şartları bütün nervürler için aynı kabul edilerek, kolon redörleri de nazari itibara alınmak suretiyle, kenar burulma kırışı için, burulma momenti, nervür momentleri ve kolon momentini veren kapalı ifadeler elde edilmiştir.

3 No. lu çalışmada bir gözdeki nervürlerin tek sayıda olması hali için bir tablo hazırlanmıştır. Kolon redörünü de nazari itibara alarak kenar kırışte hâsıl olan burulma momentini ve nervür üç momentlerini vermektedir. Bir gözde çift sayıda nervür bulunan çift çift çift
ması halinde $B_1 = B_1$, $B_n = \frac{1}{2} (B_{n-1} + B_n)$, $C_n = \frac{B_1 + B_n}{2}$

$C_{n-1} + \frac{1}{2}$ alınmak suretiyle aynı tablonun yeter yaklaşımı kullanılabileceğini görmek mümkündür.

A) Bu makalede mümkün olduğu kadar doğruya yakın neticeler veren genel bir metod verilmesine çalışacaktır. Genelligi sağlamak için ifadeler açı metodu kullanılabilecek tarzda elde edilecektir. Bilindiği gibi, bu metodda, çubukların üç deplasmanları bilinmeyen olarak seçilmekte, her açı deplasmanı için bir moment, her (δ, Δ) çökmesi için bir izdüşüm denge denklemi yazılarak bilinmeyenler çözülmektedir. (*) Metodun özelliği dolayısıyla çözümde kullanılan momentler (yükleme sabitleri) ve elastik sabitler ankastre çubuklara ait değerlerdir.

Ankastrelilik momentleri ve birim deplasman sabitleri hesaplanırken kolonların dönmediği, huna mukabil burulma kırışının burulma dönmesi yapabildikleri kabul edilecektir. Hemen anlaşılacağı gibi gerek

ankastrelilik momenti gerekse birim deplasman sabitleri hesaplanırken kolona birleşmeyen bir nervürün dönmesinden husule gelen tesir, sadece bu nervürün iki ucunda değil, mütemadiyet dolayısıyla aynı nervürün diğer mesnetlerinde de tesirler husule getirecektir. Burada, hesaplarda basılılığı sağlamak için, bu dönmeler sebebiyle komşu mesnetlere gelen tesirler göz önünde tutulacak daha uzak mesnetlere olan tesirler terkedilecektir. Yine hesaplarda sadeliği temin için ankastrelilik momentleri çubukların uçlarına tesir eden momentler olarak değil, bir mesnette birleşen iki nervür sisteminin ankastrelilik momentleri toplamı olarak, yani kolona tesir eden moment olarak hesaplanacak, benzer tarzda birim deplasman sabitleri, meselâ bir (i, j) nervür sisteminin (i) kolonuna birleşen ucunun birim dönmesi halindeki momentler olarak değil, iki açıklıklı (i, j, k) sisteminin (j) mesnedinin birim dönmesi halinde mesnede tatbiki gereken ve (i, k) ucunda hâsıl olan momentler olarak hesabedilecektir. Denge denklemlerinde bu toplam değerler kullanıldığından bir güçlük doğmayacaktır. Ancak elde edilen ifadelerden faydalananlarak sistemin Cross metodu ile çözülmesi istenirse M_j^{ij} olarak hesaplanan değerden meselâ (i, j) nervür sisteminin (j) ucuna veya (j, k) nervür sisteminin (j) ucuna ait birim deplasman sabitlerini (redörleri) elde edebilmek için M_j^{ij} bu açıklıklara ait I değerleri ile orantılı olarak dağıtılcaktır.

Ankastrelilik momentleri ve birim deplasman sabitleri hesaplanırken her durumda nervür uçlarına tesir eden momentler bulunacaktır. (j) mesnedindeki herhangi bir noktada nihai moment tesiri kolonların dönmemesi halindeki tesirle (i, j, k) mesnetlerindeki dönmelerin doğuracağı tesirlerin toplamıdır.

Nervürlü dösemelerde rastlanmamakla beraber benzer bir sistem olan tali kırışı sistemlerde (tali kırışlar de nervürler gibi burulma kırışına oturmaktadır), tali kırış yüksekliği bir açıklıktan diğerine değişebilir. Bu halde de çözüm şekli aynıdır.

Hesaplarda yapılan kabuller şunlardır :

1. Bir gözde nervür açıklıkları, aralıkları, atalet momentleri eşittir.
2. Burulma kırışları eşit açıklıklıdır ve mesnetlerini teşkil eden kolonların redörleri eşittir.
3. Dönmeler saat ibresinin ters yönünde pozitiftir.
4. Eğilme momentlerinin işaretü Cross işaret kai-desine göredir.
5. Burulma momentleri, vektörleri kesitin dışına doğru ise pozitiftir.

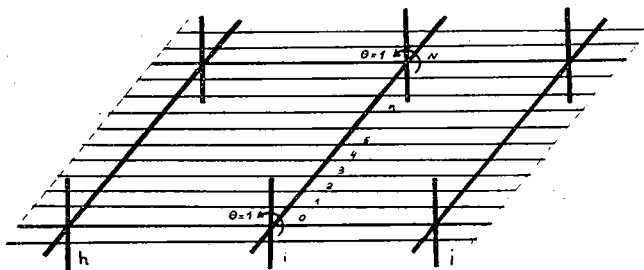
B. Birim deplasman sabitlerinin tâyi :

Başlangıçta belirtildiği gibi karşı ucta yani birim dönmenin bulunduğu uca komşu uçlarda hâsıl olan momentlerin o noktada hâsıl ettilerini dönmeler gözönüne

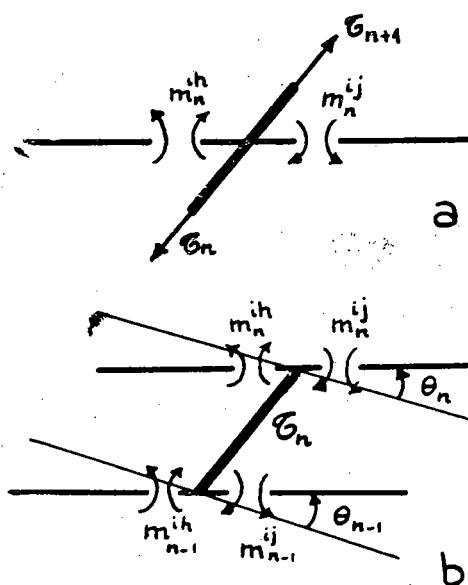
(*) Bak : Hipertistik Sistemlerin Hesap Metodları. Prof. A. Çakiroğlu.

...İNCELEMELER

alınacak, tekrar geri dönen ve ileriye geçenler düşünülmeyecektir. (i) mesnedinde kolonlarda birim dönme varken (n. ci) nervür civarını düşünelim (Şekil : 1) ve (Şekil : 2).



Şekil : 1



Şekil : 2

Önce bütün nervürlerin karşı uçlarını ankastre kabul edelim. (i) uçları aynı miktar döndüğüne göre;

$$\frac{\frac{ih}{r}}{\frac{ih}{r}} = \frac{\frac{ij}{r}}{\frac{ij}{r}} \quad \frac{\frac{ih}{r}}{\frac{ih}{r} + \frac{ij}{r}} = \left(\frac{\frac{ih}{r}}{\frac{ih}{r}} + \frac{\frac{ij}{r}}{\frac{ih}{r}} \right) \text{ dir.}$$

$$\frac{\frac{ih}{r} + \frac{ij}{r}}{\frac{ih}{r}} = \frac{i}{r} \quad \frac{\frac{ih}{r} + \frac{ij}{r}}{r} = \frac{i}{r}$$

olarak tarif edelim. (Şekil : 2a) da denge şartı

$$\tau_{n+1}^i + \frac{m_i^i}{r} = \frac{\tau_n^i}{r} \quad \text{Denklem : 1}$$

dir. (Şekil : 2b) de deformasyon şartı yazılırsa :

$$\frac{\frac{i}{r}}{\frac{i}{r}} - \frac{\frac{i}{r}}{\frac{i}{r}} = \frac{\frac{\tau_n^i}{r}}{\frac{i}{R}} \quad \text{Denklem : 2}$$

bulunur. Aynı şart (n+1) ci aralık için de yazılıp taraf tarafa çıkarılarak :

$$\frac{\frac{i}{n-1}}{\frac{i}{r}} - \frac{\frac{i}{n}}{\frac{i}{r}} = \frac{\frac{\tau_n^i}{r}}{\frac{i}{R}}$$

$$- \left(\frac{\frac{i}{n}}{\frac{i}{R}} - \frac{\frac{i}{n+1}}{\frac{i}{R}} \right) = \frac{\frac{\tau_{n+1}^i}{r}}{\frac{i}{R}}$$

ve $\frac{\frac{i}{r}}{\frac{i}{R}} = \lambda$ olarak tarif edip (Denklem : 1) den faydalananarak

$$\frac{i}{n-1} - (2 + \lambda) \frac{i}{n} + \frac{i}{n+1} = 0 \quad \text{Denklem : 3}$$

denklemi elde edilir. İkinci mertebeden olan bu diferans denkleminin çözümünün (m_n^i) yerine ($e^{n\alpha}$) koymak

suretiyle ($ch\alpha = 1 + \frac{\lambda}{2}$) olmak üzere

$$\frac{i}{n} = a ch n\alpha + b Sh n\alpha$$

olduğu bulunabilir. (*)

$n = o$ ve $n = N$ için $\frac{i}{n} = 1 \cdot r$ olduğu yazılırsa:

$$\frac{i}{\theta_i} = \frac{i}{r} \frac{ch(\frac{N}{2} - n)\alpha}{ch(\frac{N}{2}\alpha)} = \frac{i}{r} \cdot \frac{i}{A_n} \cdot \frac{i}{A_n} = \frac{ch(\frac{N}{2} - n)\alpha}{ch \frac{N}{2} \alpha} \frac{i}{r}$$

Denklem : 4

elde edilir. Bu halde (i , h) ve (i , j) uçlarındaki momentler

$$\frac{ij}{\theta_i} = r^i \cdot \frac{i}{n} \quad \frac{ih}{\theta_i} = r^i \cdot \frac{i}{n} \quad \text{Denklem : 5}$$

dir. $\frac{i}{\theta_i}$ momentlerinin 1 den N e kadar toplamı bir mesnedi birim döndürmek için gerekli momenti verir :

$$\frac{i}{M_{\theta_i}} = \sum_{1}^{N} \frac{i}{\theta_i} = \frac{\frac{i}{r}}{\sum_{1}^{N} \frac{i}{n}} = \frac{\frac{i}{r}}{ch \frac{N}{2} \alpha} \quad \frac{N}{2} ch(\frac{N}{2} - n)\alpha \frac{i}{r}$$

bu toplamın değeri :

$$\frac{i}{M_{\theta_i}} = r^i \frac{\frac{i}{r}}{\frac{i}{Th \frac{\alpha}{2}}} = r^i \cdot Bi$$

(*) Ord. Prof. İhsan İnan : Yapı Dinamiği Ders Notları.

$$Bi = \frac{Th N \frac{\alpha}{2}}{m_{\theta i}^j}$$

$$Th \frac{\alpha}{2}$$

dir.

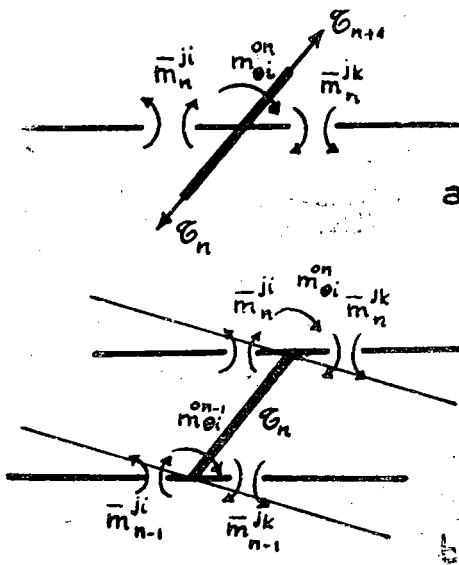
(i) aksı kolonlarında birim dönmeye varken nervürlerin diğer uçlarının ankastre kaldığı farzedilmiştir.

Bu ankastreligi temin eden ($m_{\theta i}^{on}$) kilit momentleri

ters işaretle $m_{\theta i}^{ij}$ (veya $m_{\theta i}^{ih}$) nin yarısına eşittir. Ha-

kikatte, kabulümüze göre, bu mesnetlerdeki kolonların dönmemesine rağmen burulma kirişinde burulma dönmeleri vardır. Bu halde j (veya h) ucundaki momentleri bulabilmek için bu kilit momentlerini ters yönde tatbi etmek gerekecektir. Şu halde meselâ j mesnedi için denklem (1) ve (2) de yazılmış olan denge ve deformasyon şartlarını yeniden yazalım ve bu du-

rumdaki üç momentlerini \bar{m}_n^j ile gösterelim :



Şekil : 8

$r_n^j = r_n^{ji} + r_n^{jk}$, $\bar{m}_n^j = \bar{m}_n^{ji} + \bar{m}_n^{jk}$ olmak üzere denge şartı :

$$r_{n+1}^{ji} + (m_{\theta i}^{on} + \bar{m}_n^j) = r_n^j$$

deformasyon şartı :

$$\frac{\bar{m}_n^j}{r_n^j} + \frac{\bar{m}_{n-1}^j}{r_n^j} = \frac{r_n^j}{R^j}$$

ve aynı tarzda diferans denklemi

$$\bar{m}_{n-1}^j - (2 + \lambda) \bar{m}_n^j + \bar{m}_{n+1}^j = \lambda^j m_{\theta i}^{on}$$

Denklem : 7

clarak bulunur. ($m_{\theta i}^{on}$) kilit momentinin değeri ise

$$\bar{m}_{\theta i}^{on} = -\frac{1}{2} m_{\theta i}^{ij} = -\frac{r}{2} \cdot A_n^i$$

dir. Bu değer ters işaretle (Denklem : 7) de yerine konarak

$$(n=0, n=N), \bar{m}_n^j = 0 \text{ sınır şartları ile}$$

$$\bar{m}_n^j = \frac{r}{2} \cdot \frac{\lambda^j}{\lambda - \lambda^j} (A_n^i - A_n^j)$$

Denklem : 8

bulunur. Netice olarak

$$m_{\theta i}^{ji} = \frac{r}{2} [x \frac{\lambda^i}{\lambda - \lambda^i} (A_n^i - A_n^j) + A_n^i]$$

$$x = \frac{r}{\bar{m}_n^j + r}$$

Denklem : 9

$$\bar{m}_{\theta i}^{jk} = \frac{r}{2} x \frac{\lambda^k}{\lambda - \lambda^k} (A_n^i - A_n^j)$$

olur. (i) mesnedinin birim dönmesi halinde (j) kolonuna tesir eden ankastrelilik momenti $\bar{m}_n^j + \frac{1}{2} m_{\theta i}^{ij}$ momentlerinin O dan N e kadar toplamıdır. Bu değer tegkil edilir

$$\bar{m}_n^j + \frac{1}{2} m_{\theta i}^{ij} = \frac{r}{2} [\frac{\lambda^i}{\lambda - \lambda^i} A_n^i - \frac{\lambda^j}{\lambda - \lambda^j} A_n^j]$$

Denklem : 10

ve O dan N e kadar toplamı alınırsa

$$M_{\theta i}^j = \frac{r}{2} [\frac{\lambda^i}{\lambda - \lambda^i} Bi - \frac{\lambda^j}{\lambda - \lambda^j} B_j]$$

Denklem : 11

bulunmuş olur. i (veya j) mesnedi kenar mesnetse r^{ih} (r^{jk}) sıfır alınarak aynı ifadeler kullanılır. Aks nervürü diğer nervürlerden daha rijitse, nervürlerden farkı bir kiriş gibi düşünülerek buna ait sabitler yukarıdaki birim deplasman sabitlerine eklenir.

$\frac{i}{\alpha} = \frac{j}{\alpha}$ için ifadeler belirsizdir. $\lambda = 2$ ($ch_{\alpha-1}$) olduğu gözönüne tutularak limit alınır :

$$\bar{m}_n^j = \frac{r}{4} \cdot \frac{Th \frac{\alpha}{2}}{Ch^2 N \frac{\alpha}{2}} \left((n-N) Sh n \alpha - n Sh (N-n) \alpha \right)$$

Denklem : 12

$$m_{\theta i}^{ji} = \frac{r_{ij}}{2} \cdot x_{ji} \cdot \left(\frac{\text{Th} \frac{\alpha}{2}}{\text{Ch}^2 N \frac{\alpha}{2}} \right) (n-N) \text{Sh} n \alpha - n \text{Sh} (N-n) \alpha + \frac{r_{ij}}{2} \cdot A_n$$

$$m_{\theta i}^{jk} = \frac{r_{ij}}{2} \cdot x_{jk} \cdot \left(\frac{\text{Th} \frac{\alpha}{2}}{\text{Ch}^2 N \frac{\alpha}{2}} \right) (n-N) \text{Sh} n \alpha - n \text{Sh} (N-n) \alpha$$

Denklem : 13

$$M_{\theta i}^j = \frac{r_{ij}}{2} \left(\frac{N}{2 \text{Ch}^2 N \frac{\alpha}{2}} + \frac{\text{Th} N \frac{\alpha}{2}}{\text{Th} \alpha} \right)$$

Denklem : 14

bulunur.

C) Yükleme sabitleri (Ankastrelilik momentleri) :

I. Bir gözdeki bütün nervürlerin aynı yükle yüklü olması hali

Yukarıda söylenmiş olduğu gibi burada tarif edilen ankastrelilik momentleri, kolonların dönmemesi buna mukabil burulma kırışının dönebilmesi halinde sistemin kolona naklettiği momenttir ve kolona tatbiki gerekli kilit momentine eşit ve zit yöndedir.

Önce tulanı krişin de dönmediğini kabul edelim.

Bu takdirde bütün ugclarda, bilinen, m_o^{ih} , m_o^{ij} ilk ankastrelilik momentleri hâsıl olur. Bu ankastreliği temin eden $m_o^i = (m_o^{ij} + m_o^{ih})$ kilit momentlerini ters

yönde tatbik edersek (Şekil : 3) ün $m = Ct$ özel hali elde edilir. Bu hal için 7 denklemının çözümünden

($n = O$, $n = N$) $\frac{-i}{n} = O$ şartı ile

$$\frac{-i}{n} = -m_o^i \cdot (1 - A_n^i)$$

Denklem : 15

bulunur. Bu durumda nervür üç momentleri

$$m_{oi}^{ih} = m_o^{ih} + x \cdot m_n^{-i} \quad m_{oi}^{ij} = m_o^{ij} + x \cdot m_n^{-i}$$

Denklem : 16

ve netice olarak i kolonu için yukarıda tarif edilen ankastrelilik momenti

$$M_{oi}^i = \sum_{oi=1}^N (m_{oi}^{ih} + m_{oi}^{ij}) = \sum_{I=1}^N (m_o^{ih} + m_o^{ij} + m_n^{-i}) = \frac{N}{\sum_{I=1}^N A_n^i}$$

$$M_{oi}^i = m_o^i B_i$$

Denklem : 17

dir. Yine yukarıdaki üç momentlerinin 1 den $N-1$ e kadar toplamının yarısı mesnetteki burulma momentini verir :

$$r_1 = -r = \frac{m_o^i}{2} \cdot \frac{\text{Sh} (N-1) \frac{\alpha}{2}}{2 \text{Ch} N \frac{\alpha}{2} \text{Sh} \frac{\alpha}{2}} = m_i^i \left(\frac{\text{Th} N \frac{\alpha}{2}}{\text{Th} \frac{\alpha}{2}} - 1 \right)$$

(i) ucuna $m_o^i = m_o^{ij} + m_o^{ih}$ momenti tatbik edilince nervürlerin diğer ugcları ankastre farzedildigine göre (h) ucunda

$$-\frac{m_o^i}{2} (1 - A_n^i) \cdot x^{ih}$$

(j) ucunda

$$-\frac{m_o^i}{2} (1 - A_n^i) \cdot x^{ij}$$

ilk ankastrelilik momentleri hasıl olur. Bunlara eşit değerde olan kilit momentleri ters yönde tatbik edilirse, (j) mesnedi için

$$-\frac{j}{m_{n-1}} - (2 + \lambda) \frac{j}{m_n} + \frac{j}{m_{n+1}} = -\lambda \cdot \frac{m_o^i}{2} x^{ij} (1 - A_n^i)$$

denkleminden ($n = O$, $n = N$) $\frac{-j}{m_n} = o$ şartı ile

$$-\frac{j}{m_n} = -\frac{m_o^i}{2} \cdot x^{ij} \left[\frac{\lambda}{\frac{i}{j}} \cdot A_n^j - \frac{\lambda}{\frac{i}{j}} \cdot A_n^i - 1 \right]$$

ve üç momentleri

$$m_{oi}^{ji} = -\frac{m_o^i}{2} (1 - A_n^i) x^{ij} + \frac{-j}{m_n} \cdot x^{ji}$$

$$m_{oi}^{jk} = x^{jk} \cdot \frac{-j}{m_n}$$

Denklem : 18

olacaktır. Bu halde (j) kolonuna tesir eden ankastrelilik momenti

$$M_{oi}^j = \sum_{oi=1}^N (m_{oi}^{ji} + m_{oi}^{jk}) = -\frac{m_o^i}{2} \cdot x^{ij} \cdot \frac{\lambda}{\frac{i}{j}} (B_j - B_i)$$

Denklem : 19

olur. Bu haldeki burulma momenti M_{oi}^j ankestrelilik momentinin yarısıdır. (h) ucunda hasıl olan momentler benzer tarzdadır.

$\frac{i}{\alpha} = \frac{j}{\alpha}$ için limit değerler :

$$\frac{m}{n} = \frac{\frac{i}{\alpha}}{2} \cdot x \left\{ \begin{array}{l} \text{Th} \frac{\alpha}{2} \\ 2 \text{Ch}^2 N \frac{\alpha}{2} \end{array} \right\} [(n-N) \text{Sh} n \alpha - n \text{Sh} (N-n) \alpha] - \frac{\text{Ch} (\frac{N}{2} - n) \alpha}{\text{Ch} \frac{N}{2} \alpha} + 1 \quad \text{Denklem : 20}$$

$$M_{oi}^j = \frac{\frac{i}{\alpha}}{2} \cdot x \left(-\frac{N}{2 \text{Ch}^2 N \frac{\alpha}{2}} + \frac{\text{Th} N \frac{\alpha}{2}}{\text{Sh} \alpha} \right) \quad \text{Denklem : 21}$$

olarak elde edilebilir.

II. Bir nervürde dış tesir bulunması hali :

Kolonlar ankastre ve (p)inci nervürde β dönmesi varken, genel ifadenin $m = \alpha \cdot \text{ch} n \alpha + b \text{sh} n \alpha$ olduğu bilindiğine göre ($n = 0, n = N$) $m_n = o, n = p$ $m_n = \beta \cdot r$ şartları ile $0 \leq n \leq p$ için $m_n = \beta \cdot r$.

$$\frac{\text{Sh} n \alpha}{\text{Sh} p \alpha} \quad \text{Denklem : 22}$$

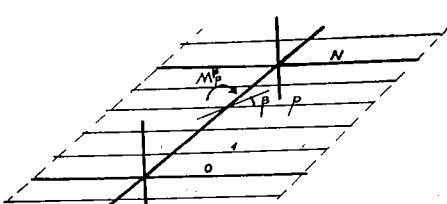
$$p \leq n \leq N \text{ için } m_n = \beta \cdot r \cdot \frac{\text{Sh} (N-n) \alpha}{\text{Sh} (N-p) \alpha}$$

bulunur. Bütün uç momentlerinin toplamı

$$\sum_{o \leq n \leq p} m_n = \frac{N}{p+1} \left(\frac{\beta r}{2} \left(\frac{\text{Th} p \frac{\alpha}{2}}{\text{Th} \frac{\alpha}{2}} + \frac{\text{Th} \frac{N-p}{2} \alpha}{\text{Th} \frac{\alpha}{2}} \right) \right)$$

$$\text{dir. } p = \frac{N}{2} \text{ (} N = 2p \text{) için}$$

$$\sum_{n=0}^p m_n = \beta r \frac{\frac{N}{4} \alpha}{\text{Th} \frac{\alpha}{2}} \quad \text{Denklem : 23}$$



SEKİL : 4

olacaktır. Bu (β) dönmeyi temin eden (p) nervürüne tatbik edilmiş bir M_p^β dış momenti ise, bu momentin değeri, tulanı kırışın dengesinden

$$M_p^\beta + \sum_m n = (\tau_1 - \tau_n) = 0$$

bulunur.

$$\tau_1 = -\theta_1 \cdot R = \frac{-\beta \cdot r}{2(\text{Ch} \alpha - 1)} \cdot \frac{\text{Sh} \alpha}{\text{Sh} p \alpha}$$

$$\tau_2 = \theta_N \cdot R = \frac{\beta \cdot r}{2(\text{Ch} \alpha - 1)} \cdot \frac{\text{Sh} \alpha}{\text{Sh}(N-p)\alpha}$$

ve $\sum m_n$ in yukarıdaki değeri yerine konursa :

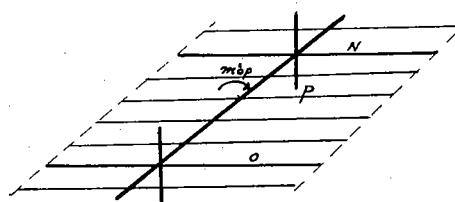
$$M_p^\beta = -\frac{\beta \cdot r}{2 \text{Th} \frac{\alpha}{2}} \left[\frac{1}{\text{Th} p \alpha} + \frac{1}{\text{Th} (N-p)\alpha} \right]$$

Denklem : 24

elde edilir.

Sadece (p)inci nervürün yüklü olması hali : Burada tesirin küçük olacağı düşüncesi ile burulma kırışı dönebilirken hâsil olacak ankastrelîk momentinin hesabında nervürlerin diğer uçları ankastre kabul edilecek ve gözönünde tutulan ucun dönmesinden karşı ucta hâsil olacak moment terkedilecektir.

(i) mesnedini düşünelim. (p) nervürü yüklü ve bütün nervür uçları ankastre iken yalnız (p)inci nervürde $m_{op}^{ih} \cdot m_{op}^{ij}$ ilk ankastrelîk momenleri hâsil olur.



SEKİL : 5

Bu halde (p) ucunda $m_{op}^{ih} = -(m_{op}^{ih} + m_{op}^{ij})$ kilit momenti vardır. Bu moment ters yönde tatbik edilirse:

$$\beta r = -2 m_{op}^{ih} \frac{\text{Th} \frac{\alpha}{2}}{\text{Cth} p \alpha + \text{Cth} (N-p) \alpha}$$

olmak üzere

$$0 < n < p \text{ için } m_n^i = \beta r \frac{\text{Sh} n \alpha}{\text{Sh} p \alpha},$$

$p < n < N$ için

$$m_n^i = \beta r \cdot \frac{\text{Sh} (N-n) \alpha}{\text{Sh} (N-p) \alpha}$$

Denklem : 25

momentleri hâsil olur. Uç momentleri

...İNCELEMELER

$$\frac{ih}{n} = \frac{ih}{n} \cdot \frac{i}{m} \quad \frac{ij}{n} = \frac{ij}{n} \cdot \frac{i}{m}$$

yükün bulunduğu p inci nervürde

$$\frac{ih}{p} = \frac{ih}{op} - 2 \frac{m}{op} \frac{\frac{Th}{2}}{Cth \alpha + Cth(N-p) \alpha} \cdot x$$

$$\frac{ij}{p} = \frac{ij}{op} - 2 \frac{m}{op} \frac{\frac{Th}{2}}{Cth p \alpha + Cth'(N-p) \alpha} x$$

Denklem : 26

olacaktır. $p = \frac{N}{2}$ ise

$$\frac{ih}{p} = \frac{ih}{op} - \frac{m}{op} \cdot x \cdot \frac{Th}{2} \cdot Th \frac{N}{2} \frac{\alpha}{2}$$

$$\frac{ij}{p} = \frac{ij}{op} - \frac{m}{op} \cdot x \cdot \frac{ij}{2} \cdot Th \frac{\alpha}{2} \cdot Th \frac{N}{2} \alpha$$

Denklem : 27

olur. Bu halde, yükün her tulanı kırış açıklığında aynen tekerrürü şartıyla kolonlardaki ankastrelik momenti

$$M_o = \tau_1 - \tau_n$$

den $\beta \cdot r$ in yukarıdaki değeri τ ifadelerinde yerine konarak

$$M_o = \frac{\frac{i}{m} \cdot op}{Ch \frac{N}{2} \alpha}$$

bulunur.

Böylece değişik yükleme şekillerini çözme imkânını veren birim deplasman ve yükleme sabitleri tâyin edilmiş bulunmaktadır. Ekseri sistemlerde aks nervürü kolon ve maksimum burulma momentinin bulunması yeter. Projede istenen takribiyet derecesine göre bu hesabın sadece belirli mesnetler için yapılması ile yetinilebilir. Veya nümerik misalde gösterildiği gibi yeter takribiyetle burulma kırışının uçlarına nazaran nisbi dönmesinden karşı uca geçen tesirleri terkedilebilir. Bu takdirde hesap bir kademe basitleşecektir. N in ve λ nin küçük olması hallerinde böyle hareket etmek uygundur. Sistemin simetrik ve yükün simetrik veya antimetrik olması hallerinde nervür redörü (r) yerine, gereğinde ($0,5 r$) veya ($1,5 r$) alınarak hesap kısaltılır. ($\alpha_i = \alpha_j$) için verilen limitler bu simetri özelliğinden istifade edilemeyecek durumlar içindir.

Metinde geçen (Sh, Ch, Th, Cth) gibi hiperbolik

fonksiyonlara ai tablolardan bibliyografyada verilen 4 ve 5 No. lu eserlerden başka Beton Kalender 1961 ve 1962 de mevcuttur. Ayrıca Y. Müh. Hilmî Bayezit ve Y. Müh. Feridun Açıanal tarafından hazırlanan tablodan faydalananarak A_n^i yerine $\frac{Bn}{Bt}$, B^i yerine $\mu = 1 + 2 \frac{Ct-1}{Bt}$ alınabilir.

Bibliyografya :

1. Y. Müh. Vedat İNAL. Yapı Teknik Mühendislik Dergisi. Sayı : 1.
2. Prof. Adnan ÇAKIROĞLU. Über die auf Torsionssteife Randträger aufliegende Rippendecke. Der Bauingenieur 1958.8.
3. Y. Müh. Hilmî BAYEZİT - Y. Müh. Feridun AÇANAL. Nervürlü Sistemlerde Burulma ve Eğilme Momentleri. (Ozalit Baskı)
4. F. TÖLKE. Praktische Funktionenlehre.
5. K. KAYASHİ. Fünfstellige Funktionentafeln.

NOTASYON :

$$A_i : i \text{ mesnedi için } \frac{Ch(\frac{N}{2} - n) \alpha}{N} \text{ fonksiyonu}$$

$$B_i : i \text{ mesnedi için } \frac{Ch \frac{N}{2} \alpha}{Th \frac{N}{2} \alpha} \text{ sabiti}$$

$$Th \frac{\alpha}{2}$$

m_{ij}^{ij} : (ij) nervürü (i) uç momenti

m_i^i : (i) noktasında birleşen nervürlerin uç momentleri toplamı

$M_i^i ; M_{ij}^{ij}$: Nervür sisteminin birim deplasman sabitleri

$M_{oi}^{oi} ; M_{ij}^{oi}$: (i) mesnedindeki kilit momentlerinin tesiri ile hâsi olan nervür sistemi ankastreik momentleri

r_{ij}^{ij} : (i, j) nervürünün (i) ucuna ait birim deplasman sabiti (birim dönme için)

$i^i ; ih^i ; ij^i$

$r^r ; r_r^r$: toplamı

R : Burulma kırışının nervür arahâtındaki boyu için burulma redörü

τ_n : (n) inci aralıkta burulma momenti

$\chi_{ij}^{ij} = \frac{r_{ij}^{ij}}{r_{ij}^{ij} + r_{ih}^{ij}}$ dağıtma katsayısi

$\lambda = \frac{r}{R}$ oranı

(Devam edecek)

**TÜRKİYE
MÜHENDİSLİK
HABERLERİ**

Atatürk Bulvarı Okmen Apt. No. 86/10 Ankara - Yenicehir Tel: 12 13 69

İNŞAAT VE MÜHENDİSLİK MEVZUUNDA
TEKNİK MAKALE, HABER VE İŞ İLANLARI
ILE SİZLERİ TATMIN EDEBILECEK VE
İHTİYAÇLARINIZA CEVAP VEREBİLECEK

M E C M U A D I R

...PLÂNLAMA

(Başteraşı 2 nci Sayfada)

Kalkınma plâni hizmetlerde bölgeler arası dengesizliğin ne şekilde önleneceğine dair esasları belirtmemiştir. Bu hususta 1948 de Maraş Milletvekili Emin Soysal'ın teklifi olan Köy İçmesuları Kanununun B.M. Meclisi Nafia Encümeninde görüşülmesi sırasında ileri sürdüğümüz bir fikri burada tekrar edeceğiz.

Hizmetler için devlet veya ilgili müesseselerce ayrılan tahsisatlar illerin sahası, nüfus ve köy, kasaba adetleri ile orantılı olarak illere ayrılmıştır.

Fon tahsislerinin, üçte birinin il-

sahası, üçte birinin illerdeki belediye sayısı ve üçte birinin belediye nüfusları gözetilerek yapılmasına göre tesbit edilen nisbetler 2 Nolu tabloda gösterilmiştir. Bu nisbetler 1952 de hesaplanmış ve fon tahsislerinde bölgelik adaletin sağlanması için tatbikine çalışılmış ise de müsbat bir sonuç elde edilememiştir.

Bu tahsisler ile köylerde yapılacak işlerin öncelik sırası ise bucaklarda bucak müdürü başkanlığında toplanan köy muhtarları meclisince tesbit edilerek kazalara, ve kazalarдан da illere intikal ettirilmelidir. Valinin başkanlığında milletvekilleri, kaymakamlar, il idare heyeti âzala-

rinin istirakiyle toplanacak bir komisyonda 5 yıllık programlar tanzim edilmelidir.

Belediye işleri için de valinin başkanlığında milletvekilleri, belediye reisleri ve kaymakamların istirak edeceği bir komisyonda program tanzim edilmelidir. Böylece, tahsisata bölgelik adalet ve tatbikatta mahalli ihtiyaçların tesbiti ile demokratik bir yönetim sağlanmış olur.

Hizmetlerin yukarıda teklif edilen veya buna benzer objektif kriterlere göre bölgeler arası dengeli bir şekilde ifası, bölgelik adalet taraflarını sevinderecektir.

T A B L O : 1
BELEDİYELER FON HESABI

Yıllar	Belediye Fon Ortak TL.	Borc Taksitleri Geliri TL.	Yıllık Gelir Toplamı TL.	1947 den İtibaren Fon Toplamı TL.		Yıllık Tahsis TL.	1947 den İtibaren Toplam Tahsis TL.	Yabancı Kaynak- lardan Karşı- lanacak Yıllık Açık TL.	1947 den İtibaren Açık Toplamı TL.		
				1	2	3	4	5	6	7	8 (6-4)
1947	17.688.032	—	17.688.032	17.688.032	—	1.659.510	1.659.510	+	16.028.522	+	16.028.522
1948	851.549	—	851.549	851.549	18.539.581	16.651.104	18.310.614	—	15.799.555	+	228.967
1949	6.628.515	8.260	6.636.775	25.176.356	45.957.714	64.268.328	—	39.320.939	—	39.091.972	—
1950	6.671.616	86.002	6.757.618	31.933.974	21.519.679	85.788.007	—	14.762.061	—	53.854.033	—
1951	7.831.941	1.119.283	8.951.224	40.885.198	30.928.580	116.716.187	—	21.977.356	—	75.831.389	—
1952	12.912.043	1.787.426	14.699.469	55.584.667	53.616.219	170.332.406	—	38.916.750	—	114.748.139	—
1953	14.136.143	2.036.542	16.172.685	71.757.352	70.709.612	241.042.018	—	54.536.927	—	169.285.066	—
1954	16.451.401	2.952.215	19.403.616	91.160.968	50.976.771	292.018.789	—	31.573.155	—	200.858.221	—
1955	17.718.756	4.143.189	21.861.945	113.022.913	33.192.811	325.211.600	—	11.330.866	—	212.189.087	—
1956	20.985.400	4.765.886	25.751.286	138.774.199	42.910.922	368.122.522	—	17.159.636	—	229.348.723	—
1957	21.701.687	5.231.618	26.533.305	165.307.504	160.576.350	528.698.872	—	134.043.045	—	363.391.768	—
1958	24.195.789	5.809.012	30.004.801	195.312.305	61.355.250	590.054.122	—	31.350.449	—	394.742.217	—
1959	35.597.432	8.135.864	43.733.296	239.045.601	128.406.057	718.460.179	—	84.672.761	—	479.414.978	—
1960	48.110.015	9.707.998	57.818.013	296.863.614	120.277.857	838.738.036	—	62.459.844	—	541.874.822	—

T A B L O : 2
FON TAHİSLERİNİN İLLEDE DAĞILISI

	Tahsis Miktarı Milyon TL.	Toplam tahsisin %	Nüfus, Belediye adedi, İl sahasına göre tahsis %	TL.
Konya, Balıkesir	40-44	5,63	3,92	28-31
Manisa, Antalya	30-31	4,1	2,90	21-22
Aydın	23	3,08	2,0	15
Isparta, İzmir, Trabzon, Denizli, Rize, Bursa	15-20	2,26	2,67	18-24
Hatay, Yozgat, Diyarbakır, Niğde, Ankara, Kırklareli	14-15	1,75	2,85	23-24
Tekirdağ, Kayseri, Sakarya, Afyon, Çanakkale, Urfa,	11-14	1,12	1,67	16-21
Sıirt, Mardin, Nevşehir	10-11	1,40	1,30	9-10
İçel, Uşak, Ordu, Edirne	9-10	1,21	1,49	11-12
İstanbul, Maraş, Zonguldak, Çankırı, Sivas	8-9	1,11	1,60	12-13
Artvin, Kastamonu, Kars, Erzurum, Adana, Eskişehir,	7-8	1,—	1,86	13-15
Samsun	6-7	0,91	1,06	7-8
Malatya, Elazığ, Burdur, Kütahya, Giresun, Kocaeli	5-6	0,73	1,11	8-9
Adiyaman, Bilecik, Çorum	4-5	0,57	1,06	7-9
Antep, Kırşehir, Gümüşhane, Muğla, Bitlis	3-4	0,49	1,13	7-9
Amasya, Tunceli, Tokat	2-3	0,29	0,67	5-7
Van, Ağrı, Erzincan	2	0,26	0,67	5
Sinop, Bingöl, Muş				
Hakkâri				

İ l l e r

Konya, Balıkesir
Manisa, Antalya
Aydın
Isparta, İzmir, Trabzon, Denizli, Rize, Bursa
Hatay, Yozgat, Diyarbakır, Niğde, Ankara, Kırklareli
Tekirdağ, Kayseri, Sakarya, Afyon, Çanakkale, Urfa,
Sıirt, Mardin, Nevşehir
İçel, Uşak, Ordu, Edirne
İstanbul, Maraş, Zonguldak, Çankırı, Sivas
Artvin, Kastamonu, Kars, Erzurum, Adana, Eskişehir,
Samsun
Malatya, Elazığ, Burdur, Kütahya, Giresun, Kocaeli
Adiyaman, Bilecik, Çorum
Antep, Kırşehir, Gümüşhane, Muğla, Bitlis
Amasya, Tunceli, Tokat
Van, Ağrı, Erzincan
Sinop, Bingöl, Muş
Hakkâri