

Çok Değişkenli Karmaşık Dinamik Sistemlerin Birleştirilmiş Analizi*

Dr. Necdet ŞEN
KTÜ

ÖZET

Bu çalışmada, deterministik çeşitli özellikteki fiziksel sistemlerin ara bağlantıları sonucu ortaya çıkan çok-değişkenli karmaşık yapılu bir dinamik sistemin analizi için enerji ve güç kavramlarından gidilerek yeni bir yaklaşım verilmiştir. Bu amaçla, sistemin tümüne ilişkin birleştirilmiş bir analog devre modeli ve onun lineer grafinin topolojik yapısı ile bağdaşabilecek sistem değişkenleri uzayında yeni biçimlerde genelleştii ümiş-sakinimsiz Lagrange ve Hamilton enerji ve karışık potansiyel fonksiyonları tanımlanarak bunlar yardımı ile adı geçen türden fiziksel sistemlerin matematik modelleri ve durum denklemleri elde edilmiştir.

Probleme ek olarak, bu tür dinamik sistemlerde Lagrange ve Lyapunov anlamında denge koşulları ve kararlılık durumları incelenerek verilen modelleme yaklaşımı ile bağdaştığı özellikler tartışılmıştır.

SUMMARY

in this work using the concepts of energy and power, a new approach is given to analyse a multivariable deterministic composite dynamical system which consists of different types of physical sub-systems. For this purpose, new types of generalized-nonconservative Lagrangian, Hamiltonian and mixed potential functions are defined in the space of system variables agreeing with the topological structure of the unified analog model of the whole system. Then the mathematical models and state equations of such systems are obtained.

In addition to the problem, equilibrium and stability conditions are investigated in the sense of Lagrange and Lyapunov. Some related discussions are made on modelling and stability problems.

1. GİRİŞ

Mühendislikte her geçen yılın hızla yeni gelişmeler getirdiğini ve buna ilişkin olarak kurulmakta olan sistemlerin daha karışık ve çok

* Odamızın hazırladığı dizi teknik konferansları serisinden 20 Aralık 1972 Çarşamba günü saat 14'de Mimarlar Odası Konferans Salonu'nda verilmiştir.

değişkenli yapılar aldıklarını bilmekteyiz. Bu gerçek aynı zamanda böyle sistemlerin çözümleme, kurma yöntem ve tekniklerinde birtakım yeni ve değişik aşamaların yapılması zorunluluğunu ortaya çıkarmaktadır. Bir sistemin yapısındaki sistem bileşenlerinin çoğalması ile davranışlarında da karışık problemler doğacaktır. Bu da sistemden istenilen işleme kuralı ve ortam koşulları bağıntılarına paralel olarak artar,

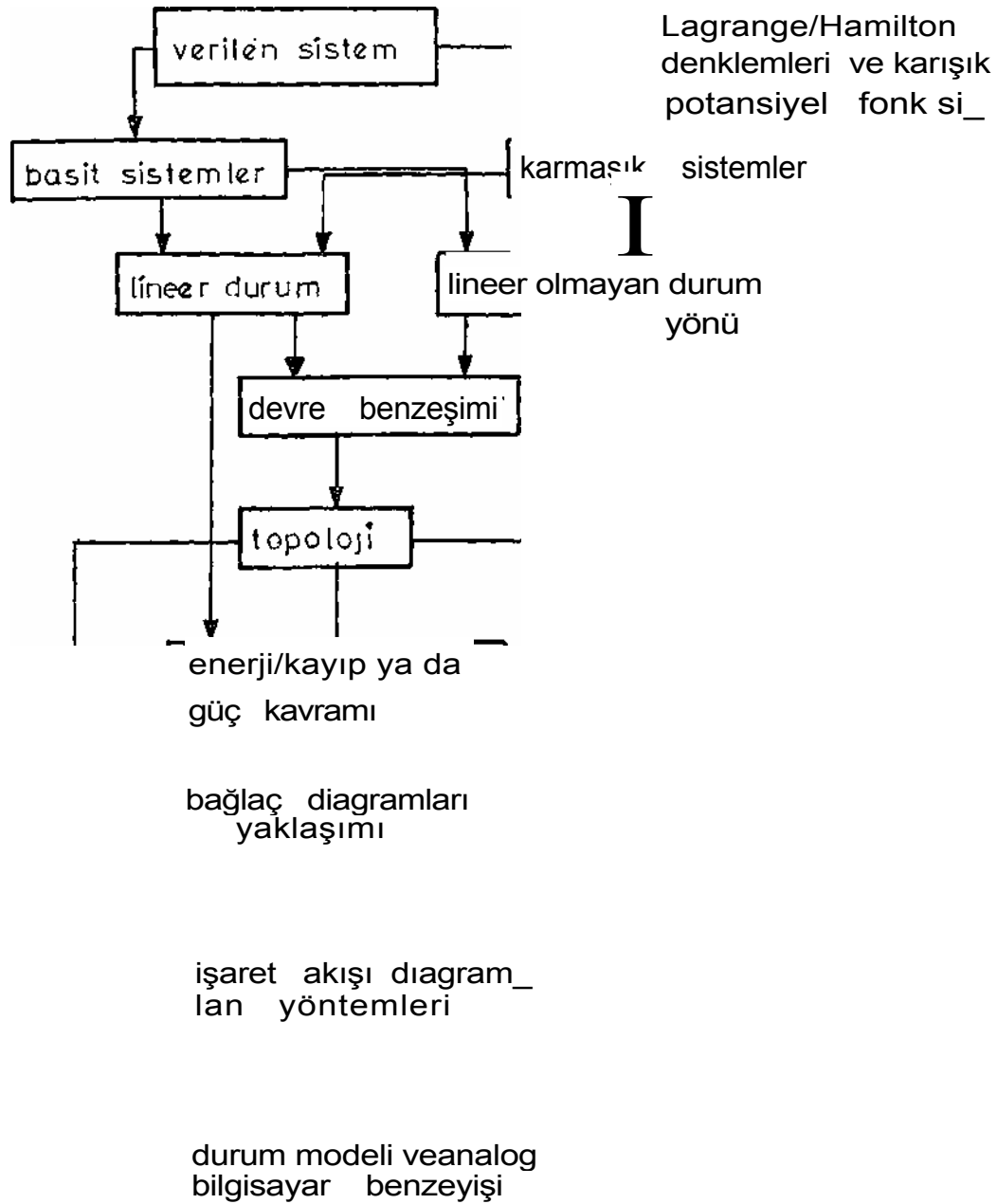
Modern sistem teorisinde başlıca iki asal problem vardır. Bunlardan birincisi, «sistemin matematik modeli» diye bilinen, ya tüm analitik ya da her ikisi birden olan bir yolun izlenmesi sonucu yapılan bir iştir, ikincisi ise daha çok analitik olup, sistem davranışını matematik modelin özelliklerinin (kararlılık, optimumluk, giriş-çıkış büyüklüklerinin izlenebilmesi ve kontrol edilebilmesi, ve diğer benzeri problemler gibi) incelenmesi sonucu belirler. Buradan görülüyor ki matematik modelleme problemi sistem mühendisliği araştırmalarında pek önemli bir yer almaktadır. Matematik model bilindiği gibi sistemi tanımlayacak çok-değişkenli bir eş-zaman integrodiferansiyel denklem takımındır. Böyle bir denklem takımının çözümü sonunda sistemin tümü üzerinde bilgiye ulaşılmış olunur. Bununla birlikte çoğu kez, çözüm gücüne katlanmaksızın sistemin dinamik özellikleri incelenebilir. Bu çalışmada modelleme ve kararlılık problemlerine değinilmiştir. Her iki problemde de deterministik sistemler için enerji (ve sakını, m) ve güç kavramları yardımı ile daha önceki bazı çalışmalardaki [1,2] gösterilim ve prensipler benimsenerek yeni biçimlerde Lagrange, Hamilton enerji- durum fonksiyonları ve karışık potansiyel (güç türünden) fonksiyonları tanımlanmıştır.

En geniş anlamı ile, teknikte bir sistem denilince, o sistemin birçok değişik fiziksel özelliklerdeki (elektrik, mekanik, hidrolik, ısı, ve diğerleri gibi) alt-sistemlerini ara bağlantıları sonucu, önceden kararlaştırılmış olan bir işi gerçekleştirmek üzere kurulan bir yapı akla gelir. Bu tür sistemlerin birleştirilmiş bir matematik tanımını (matematik model) elde edebilmek o sistemin çözümünde olduğu kadar tüm olarak davranışının incelenmesinde de daha kesin ve sağlam sonuçlar verir. Oysa, klasik yöntemlerde böyle bir olanak yoktur. Bunun yerine verilen karışık bir sistemdeki alt-sistemlerin birbirlerinden yalıtılması ile herbirinin öz-domeninde çözümleme yaparak sonunda elde olunan sonuçların birleştirilmesi yoluna gidilmiştir. Bu tür bir yöntemi izlemek hem uzun hem de alt-sistemlerin ayrı ayrı fiziksel özelliklerinin olması ortaya yalıtma sonucu birtakım güç sınırı değer problemlerinin çözülmesi zorunludur. nü getirir. Bu da problem içinde yeni bir problemle karşı karşıya gelmek demektir. Kron [3] ve onun yalıtım (ya da yırtma) yöntemi ile geliştirilmiş olan «diakoptik» okulunu benimseyenler de ancak bir dereceye kadar lineer olan sistem problemlerini çözümleyebilme yerler. eğini kazanabilmişlerdir. Ne var ki teknikte rastlanan pekçok problem böyle bir sınırlamayı aşmaktadır. Bu güçlük sezilerek fizikteki ortak enerji/güç kavramından ve onun bağdaştığı mekaniğin Lagrange ve Hamilton denklemleri

teorisinden gidilmesi tarafımızdan ileri sürülmüştür. Bu denklemlerin değişimsel prensipler yardımı ile buldukları analitikten bilinmektedir. Bu prensiplerin (Hamilton Prensibi ve tersi) tarihine bakılırsa, onların uzunca bir süre yalnızca sakımmh-holonomik sistemlere uygulanmış bulunduğu görülür. Burada, modern elektrik devreleri teorisinden yararlanıp sistem bileşenlerinin tanımladıkları enerji bağlantılarının matematik yapısındaki benzerliği göz önüne alarak fiziksel benzeşim (analoji) kavramı ile çok-değişkenli toplu bileşenli dinamik sistemlerin birleştirilmiş devre modelinden yürüyeceğiz. Vereceğimiz yaklaşım gerçekte, Şekil 1'de görülen sistem analizi görüşümüzün bir parçasıdır.

2. SİSTEM DEĞİŞKENLERİ VE ENERJİ/KAYIP DURUM FONKSİYONLARI

Yukarda adı geçen sistem bileşenlerinin matematik yapılarının incelenmesi ile görülür ki «akım, kuvvet, moment, debi, v.b. gibi» —iç değişkenleri— (ya da boyuna değişkenleri) bir grupta; «hız, gerilim, açısız hız, basınç, v.b. gibi» değişkenleri de ayrı bir grupta toplayabiliriz (ki bunlara da —uç değişken— ya da enine değişken diyebiliriz). Buna uygun olarak fiziksel sistem bileşenlerim de «kütle, elektrik kapasite, hidrolik kapasite, v.b. gibi» olanlarını bir grupta; «yay, elektrik indüktans, hidrolik inertans, v.b. gibi» olanlarını da ikinci bir grupta toplarız. Gerçekte bu tür bir gruplamanın elektromekanik benzeşim bakımından terslerini de düşünmekle, «kütle-indüktans-...» ve «yay-kapasite-...» biçiminde bir benzeşim kullanılmaktadır. Ne var ki bu tür (Kelvin-Maxwell benzeşimi) düzlemsel olmayan sistemler için var değildir. Bu düşünce Şekil 2'de görüldüğü gibi özetlenebilir. Aynı düşünce ile, fiziksel kayıp bileşenlerini de «elektrik, hidrolik, mekanik direnç gibi» ve kaynakları da «gerilim, hız, açısız hız, basınç, v.b.» gibi ve «akım, kuvvet, moment, debi kaynağı, v.b.» iki türden olmak üzere sınıflandırabiliriz. Böylece toplu bileşenli dinamik sistemler için iç ve uç değişkenlerini, i ve v ile gösterip, bunların integralleri ile de sistemdeki kinetik, potansiyel enerji ve kayıp fonksiyonlarını (Rayleigh kayıp fonksiyonları) ve bunların terslerini Şekil 3'deki gibi bir cebrik diyagramla gösterebiliriz. Bu diyagram gerçekte bir işaret akışı diyagramı niteliğinde olduğundan dikkat edilirse hem Lagrangien ve Hamiltonien ve hem de *kayıp* fonksiyonlarının tanımları ile birbirlerine olan fonksiyonel dönüşümleri «Legendre dönüşümleri» yardımı ile vermektedir. Diyagramda görülen enerji ve kayıp fonksiyonları ve ayrıca karışık potansiyel fonksiyonunun değişimleri Şekil 4'de görüldüğü gibidir.



Sekil 1. Genelleştirilmiş sistem analizi görüşü (Modern yöntemler).

fiziksel bileşen
(elektrik, mekanik, ısıl .)

•*Fiziksel benzeşim

Keivin—Maxwell'in
eski tür benzeşimi
(kütle indüktans)

Fireston—Trentin
yeni tür benzeşimi

I

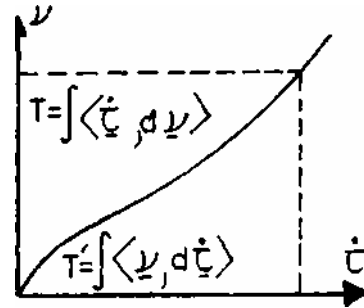
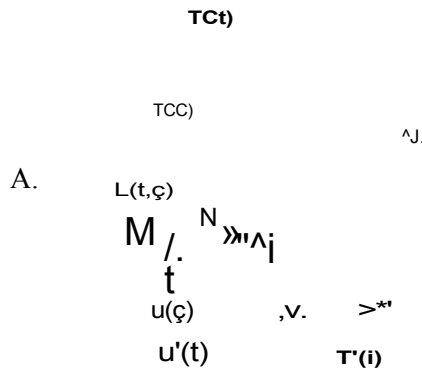
(kütle kapasitans)
ortak uzay kavramı

düzlemsel graf mç
deli ve topolojisi

1

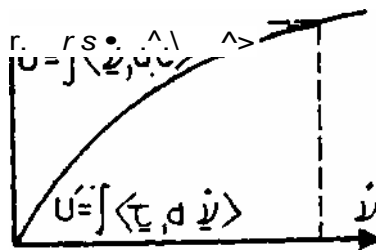
sistemik inceleme

Şekil 2. Fiziksel benzeşim düşüncesi ve olanakları.

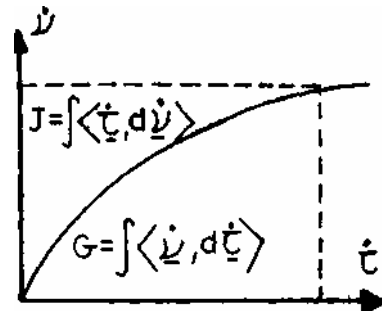


indüktans türünden bileşen-
lerin kinetik ve ters-kinetik
fonksiyonları.

Şekil 3. Genelleştirilmiş
sistem değişkenleri ve enerji/kayıp
fonksiyonları.



Kapasite türünden bileşen-
lerin potansiyel ve ters-potan-
siyel enerji fonksiyonları.



Akım ve gerilim türünden po-
tansiyel fonksiyonları.

$$\delta(v_i) = \int_{t_1}^{t_2} \left\{ \delta \left[\tau(\dot{x}_C) - U(\dot{x}_L) \right] + \left\langle \begin{bmatrix} \dot{x}_R \\ -\dot{x}_S \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} \delta \dot{x}_R \\ \delta \dot{x}_S \end{bmatrix} \right\rangle \right\} dt = 0$$

kesit biçimi (2.b)

gibi yazılabilirler. Bu değişimsel denklemlerdeki integral altındaki terimlerden aşağıdaki gibi yeni türden Lagrangien ve ters-Lagrangien fonksiyonlarını tanımlayabiliriz :

Gerilim türü doğru kaynakların potansiyel fonksiyonu.

saklımsız Lagrangien (3.a)

saklımsız ters-Lagrangien (3.b)

integral-iç ve uç değişkenleri ile topolojik çevre ve keşideme dönüşümleri

$$J = \int \langle \dot{x}, d\psi \rangle$$

Akım türü kaynakların potansiyel fonksiyonu.

$T_L = B T$.

çevre dönüşümü

$\mathcal{B}^* \in \mathcal{A}$

kesit dönüşümü

kullanılarak yeni türden tanımladığımız Lagrange fonksiyonları topolojik açık değişkenler cinsinden bir kez daha aşağıdaki gibi tanımlanabilirler :

3. DEĞİŞİMSSEL HESAP VE TOPOLOJİK GENELLEŞTİRİLMİŞ HAMILTON PRENSİBİ

Klasik anlamda, Lagrangien (saklımsız bileşenler için) ve görüntü-iş fonksiyonu (enerji tüketici bileşenler için) ile saklımsız Hamilton prensibi ve onun ikinci biçimi devreler teorisindeki çevre ve kesit denklemlerine karşılık olmak üzere aşağıdaki gibi yazılırlar [1,2] :

: çevre biçimi (1.a)

: kesit biçimi (1.b)

Bu değişimsel denklemler fiziksel bileşenlere göre açık olarak elektrik bileşen benşimi ile yeniden

$\mathcal{C} \ll \mathcal{V}$

$A \text{ JD-İ.T 1}$

: topolojik saklımsız Lagrangien fonksiyon (4a)

ve tersi de

: topolojik saklımsız ters-Lagrangien fonksiyon (4.b)

Böylece değişimsel indeksler yeniden

$$i.3, J J d1 = 0 \quad (5.a)$$

(5.b)

$$\delta(v_i) = \int_{t_1}^{t_2} \left\{ \delta \left[U(\dot{x}_L) - \tau(\dot{x}_C) \right] + \left\langle \begin{bmatrix} \dot{x}_R \\ -\dot{x}_S \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} \delta \dot{x}_R \\ \delta \dot{x}_S \end{bmatrix} \right\rangle \right\} dt = 0$$

durumlarında topolojik olarak yazılabilirler, (burada 1,2 altları sistemin lineer grafindan seçilecek ağacın dış ve iç kollarını göstermektedir).

çevre biçimi (2a)

(5.a) ve (5.b) değişimsel biçimleri ikinci dereceden Lagrange diferansiyel denklemlerini verirlerse de bilgi-sayarların "kullanılması planlarına erişebilmek • bakımından yeniden kanonik biçimlere getirilmeleri gerekir. Böyle yapılacak yerde daha genel olmak üzere bu değişimsel indekslerin birinci dereceden Hamilton kanonik denklemlerini verecek yeni biçimlere getirmek daha uygun olur. Bu aynı zamanda tanımlanabilecek yeni tür bir Hamilton fonksiyonu ile genel bir modelleme probleminin çözülebilmesine yardımcı olacaktır. Bu düşüncüyü gerçekleştirmek üzere, Şekil 3'den Legendre dönüşümü ile

(6)

ve önce tanımladığımız yeni \mathcal{L}^* Lagrange fonksiyonu ile

$$\mathcal{L}^* = \frac{1}{2} B_{ij} \dot{q}_i \dot{q}_j - C_{\alpha} q_{\alpha} - \sum_{\alpha=1}^n N_{\alpha} (f_{\alpha} - a_{\alpha}) \quad (7)$$

gibi yazılabilir. Burada $OB^1 = 0$ fakat $Q_L B_L = O$ değildir (?)'den yine yeni bir sakıncısız H^* Hamiltonien fonksiyonu tanımlamış oluruz. Böylece,

(8.a)

ve tersi de

$$\mathcal{L}^*(J, \mathcal{S}^{\wedge}) \quad (8.b)$$

olarak yazılmış olurlar. Bunlar cinsinden (5.a) ve (5.b) indeksleri yeniden

$$\delta \int_{t_1}^{t_2} \left\{ \left\langle \frac{\partial H^*}{\partial \dot{q}_i}, \delta \dot{q}_i \right\rangle - H^*(\dot{q}_i, q_i) \right\} dt = C \quad (9.a)$$

ve

$$S(V, t) = S_f \left\{ \left\langle \frac{\partial H^*}{\partial \dot{q}_i}, \delta \dot{q}_i \right\rangle - H^*(\dot{q}_i, q_i) \right\} dt \quad (9.b)$$

buradan da

$$\int_{t_1}^{t_2} \left\{ \left\langle \frac{\partial H^*}{\partial \dot{q}_i}, \delta \dot{q}_i \right\rangle - H^*(\dot{q}_i, q_i) \right\} dt \quad (10)$$

burada kısmi integrasyon ile

$$= \left[\left\langle \frac{\partial H^*}{\partial \dot{q}_i}, \delta \dot{q}_i \right\rangle - H^*(\dot{q}_i, q_i) \right]_{t_1}^{t_2} \quad (11)$$

buradaki ilk terim, değişimsel hesap özelliğinden olarak t_1, t_2 sınırlarında sıfır olur; böylece (10) aşağıdaki biçime indirgenir :

$$\int_{t_1}^{t_2} \left\{ \left\langle \frac{\partial H^*}{\partial \dot{q}_i}, \delta \dot{q}_i \right\rangle - H^*(\dot{q}_i, q_i) \right\} dt = 0 \quad (12)$$

LL2

Değişimsel hesaptan bilindiği gibi integral altındaki parantezler sıfır olacağından,

LL1

LL ?

ve (12) nin tersinden (13) denklemlerinin ikinci biçimleri (dualleri) bulunurlar:

TT-2 Ö1,

-C-C-1 $\frac{\partial}{\partial t}$

(13) ve (14) sonuçları karmaşık biçimlerde sistem denklemlerinin topolojik şekilleridir. Bu modeller seçilen sistem benzeşimine göre (Fireston-Trent benzeşimi) sistemin topolojik ağaç içi ve dışı bileşenleri cinsinden yazılan birinci dereceden kanonik diferansiyel denklemlerdir. (13) ve (14) kanonik denklemleri fi-

ziksel sistemler teorisinin diğer dallarındaki modelleme yöntemleri aşağıdaki gibi karşılaştırılabilirler. Bunlardan (13.a) ve (14.a) elektrik devreleri teorisindeki «karışık denklemler» ile aynı biçimlerde dirler ve birtakım özel topolojik dönüşümlerle durum denklemleri biçimlerine getirilebilirler. (13.b) - (14.b) ve (13.b)-(14.a) denklemleri de tersinirolmayan termodinamiğin Casimir ve Onsager «karşılıklık bağıntıları [4]» ile aynı biçimlere denktirler.

4. KARIŞIK POTANSİYEL FONKSİYONU VE SAKINIMSIZ-HAMİLTON FONKSİYONU.

Elektrik devrelerinin matematik teorisinden bilinen Brayton-Moser Denklemleri [5] bizim burada kullandığımız gösterilimler ile

$$\dot{v}_L = \frac{\partial P(\dot{v}_L, \dot{v}_C)}{\partial \dot{v}_L}$$

$$\dot{v}_C = \frac{\partial P(\dot{v}_L, \dot{v}_C)}{\partial \dot{v}_C}$$

gibi yazılabilirler. Lineer cebirden faydalanaarak aşağıdaki duruma getirilebilirler:

$$-L-L$$

ve

$$B < \gg = \\ -L-t-2$$

(15.b) den de benzer düşünce ile

(18)

bulunur. Burada dikkat adilirse (13.b) ve (14.b) ile (17) ve (18) sonuçlarının sol yanlarındaki terimler aynıdır, böylece

$$\frac{\partial P}{\partial \dot{v}_L} = \frac{\partial H'}{\partial \dot{v}_L}$$

ve

$$\langle b \rangle = \frac{\partial H'}{\partial v}$$

olduğundan

(20.a)

Elektrik Mühendisliği 198

$$\frac{\partial P}{\partial \dot{v}_L} = \frac{\partial P}{\partial (\frac{\partial H'}{\partial \dot{v}_L})} = \frac{\partial P}{\partial \dot{v}_L} \quad (16)$$

(17)

ve

'2/

(20.b)

sonuçlarına varılır. (20.a) ve (20.b) bağıntıları P karışık potansiyel ve H* sakınmış yeni tür tanımladığımız Hamilton enerji durum fonksiyonu arasındaki ilgiyi göstermektedir. Lineer olmayan durumlarda H* fonksiyonun kullanılması P'yi kullanarak çözümlene yapmadan daha elverişli olur. Bununla birlikte çoğu zaman karışık potansiyel fonksiyonu bize ölçülebitme bakımından daha kolay gelebilir.

5. LAGRANGE VE LYAPUNOV ANLAMINDA DENGE VE KARARLILIK PROBLEMİNİN TAPOLOJİK OLARAK SAKINIMSIZ SİSTEMLER İÇİN İNCELENİŞ!

Dinamik denge koşulları:

Lagrange göstermiştir ki bir sakımlı sistemin dengede olabilmesi için o sistemin potansiyel enerjisi minimum olmalıdır. Bu teorem bugün de yapı statığı mühendisliğinde kararlılık problemlerini enerji okulu ile çözüme uğraşanlarca kullanılmaktadır [6].

Sonraları Chetayev [7] bu problemi mekanik anlamda genelleştirmiştir. Sistem benzeşimi ile bir sistemin elektrik devre modelini kurabileceğimizden ona ilişkin lineer grafi ve onun topolojisinden yararlanarak toplu bileşenli sistemlerin denge koşullarını ve kararlılığını inceleyebiliriz.

Sakımlı sistemlerin potansiyel enerjisinin birinci değişimi Lagrange anlamında sistemin hareket yörüngesi boyunca dururluğunu vereceğinden

$$-L \quad (21)$$

ve böylece gerek koşul

(22)

Dulunur ve ikinci değişim SU pozitif-tanımlı olmalıdır. Sistemin lineer grafindan ağaç-ıçi ve ağaç-dışı indüktans akılarına göre yazılacak olan ikinci değişim

347

$$\begin{array}{|c|c|c|c|}
 \hline
 h & bu & b & bu \\
 \hline
 \begin{array}{c} \circ \cdot L \\ \uparrow * \\ \text{bul}' \\ b \\ bu \end{array} & & & \text{Topolojik, '} \\
 \hline
 \begin{array}{c} [b \text{ I} / \\ -kL \end{array} & \begin{array}{c} \circ \cdot J \\ \circ \wedge L \\ * \% \end{array} & & \\
 \hline
 & (23) & & \sim 2
 \end{array}$$

Sakınmışız anlamda Hamilton prensibinin bu dinamik sistemde çevre ve kesit biçimlerinde aşağıdaki gibi yazılacaklarını bilmekteyiz [8],

$$b \quad \circ * 1 \quad (27.a)$$

$$-2 \quad -7 \quad "S'S \quad (27.b)$$

biçiminde yazılacak determinantların Sylvester koşulu gereğince pozitif-tanımlı olmalıdır (burada eş-zaman olarak $i: 1, 2$ ve $k: 2, 1$ olmak üzere türevlerin alınması gerektiğini göstermektedir).

Bunların birincisinde h, e_1 iki, yani $-t$, ile çarparsak (ya da ikincisinde h, e_1 iki, yani \wedge ile çarparsak) aşağıdaki çillik elde edilir:

Bu koşulun sakınmışız dinamik sistemlere uygulanabileceğini öne sürebilmek için açıktır ki uygun bir geheH'eştirilmiş "potansiyel enerji tanımlamak gerekir. (Genel anlamda L, R, S türünden fiziksel bileşenler için potansiyel enerjiler şümü yardımı ile tanımlayarak bir RLCRS türü benzeş fiziksel sistemin tüm potansiyel enerjisirü

$$(24) \quad \frac{d}{dt} \left(\frac{1}{2} \dot{x}^T \bar{L} \dot{x} + \bar{U}(x) \right) = \bar{U}'(x) \dot{x} - \bar{U}(x)$$

olarak, ya da topolojik dönüşümlerle,

$$-V_L - L^{-2} \quad S' - S^{-2}$$

$$(27) \text{ ve } (29) \text{ dan kolayca} \quad (29)$$

$$= \frac{f \cdot Q}{\sqrt{LRS}} \frac{B^*}{LRS} \frac{t, dA}{-2/A} \frac{f/W}{T, dIA} \quad (25)$$

Şimdi eğer Lyapunov fonksiyonunu

$$V = H + T r_j + a l y l$$

olarak seçersek açıkça görülürki

$$\frac{dV}{dt} = \frac{dH}{dt} + \frac{dT}{dt} + \frac{da}{dt} + \frac{dl}{dt} + \frac{dy}{dt} \quad (31)$$

Burada $W \wedge O$ olan bir ağırlık matrisidir. Eğer sistem C- turu sistem bileşenlerini yapısında buldurmasa bile $W \wedge O$ 'dır. Çünkü

$'4 = sar, r(r_e \wedge)$ nin işaret seçimi U tanımlanmasında $: Q$ olmayacak biçimde öngörülmüştür. (25)'den değişimsel hesaptan dolayı

Bu sonuç aynı zamanda Tellegen teoreminden de bir genelleştirilmiş toplu sistemler için yazılacak olan

$$O, \dot{O} = C \quad : \text{ Tellegen teoremi temel} \quad (32)$$

bağıntısından da kolayca

$$W \wedge LA \quad \text{ve yine} \quad > 0 \quad (26)$$

$$b \vee / \quad \text{bunun duali}$$

$$de$$

$$(33)$$

olmalıdır.

Bu arada potansiyel fonksiyonunun bir kuadratik biçim olmasından dolayı lineer cebirdeki «en küçük kareler yöntemi» ile de minimumluk koşulunu aramanın özellikle topolojik dönüşümlerle benzer ve kullanışlı sonuçlar verebileceğini de ileri sürebiliriz.

olduğu sağlanabilir.

Eğer T_c ve \wedge_L değişkenlerinin mutlak değerleri sonsuza gittiklerinde $T (3_c)$ ve $U (<y_L)$ fonksiyonları da sonsuza gidiyorlarsa (Lyapunov teoremi gereğince) ve

$(2FJ) \left| \frac{e}{x} \right| v \dots \}$ koşulu gerçekleşiyorsa bu sistem, dH/dt türevi negatif olacağından Lyapunov teoremi gereğince asimptotik olarak kararlı olacaktır.

Her ne kadar burada verilen sistemin tümüne ilişkin bir kararlılık problemi için bir koşulun çıkarılması düşünülmüşse de, bazan sistemin belirli bir parçasının kararlılık durumu ile de ilgilenilebilir. Bu problem son yıllarda «kısmi kararlılık» [10] diye ele alınmış bulunmaktadır. Eğer böyle bir problemle ilgileniliyorsa, birleştirilmiş benzeşim ve onun topolojisinden gidilerek bu tür bir problemin çok daha sistematik olarak burada verilen yaklaşımın ışığı altında çözülebileceğini ileri sürebiliriz.

6, SONUÇ

Özellikle İşlem Kontrolü ve genelleştirilmiş sistem dinamiğinde kullanışlı olacağına inandığımız bir yaklaşım vermiş bulunuyoruz. Yaklaşımında görüldüğü gibi verilen karmaşık bir sistemin matematik modelini bulabilmede fiziğin temel nitelik kavramlarından biri olan enerji/güç den gidilmiştir. Birleştirilmiş sistem bileşenleri uzayı düşüncesi savunularak bu uzayın tanımladığı topolojinin sistemin incelenmesinde başarı ile kullanılacağı gösterilmiştir.

Bundan başka verilen yaklaşımdaki matematik düşüncenin genelleştirilmiş çok değişkenli bir fonksiyonali minimum yapacağı (değişimsel olarak) ön görülmüş olduğundan denilebilir ki, saf matematik anlamda bir optimum değer bulma problemi kurulmuş oluyor. Bu tür bir matematik gelişim, bize, sakınımsız durumlar için yazılan Hamilton kanonik denklemlerinin optimum kontrol teorisindeki «Pontryagin Maksimum Prensibinde» olduğu gibi yeni bir değişimsel fakat Pontryagin türünden bir optimumlaştırma yöntemi (ya da yaklaşımı) geliştirilebileceğini hatırlatmaktadır (Pontryagin prensibinin klasik Hamilton denklemlerinden geliştiği gibi).

Çalışmanın denge- ve kararlılık incelenmesi bölümünde ise, zorlanmış ve sakınımsız durumlarda enerji okulundan gidilmenin fiziksel anlam bakımından diğer yöntemlere göre daha üstün olacağı hissettirilmeğe çalışılmıştır. Ne var ki burada fiziksel benzeşim düşüncesinin uymadığı durumları da hatırlamamız gerektiğini söylemeliyiz.

Verilen yaklaşım herne kadar sürekli zaman-sistemleri için geliştirilmişse de, «zaman-aynık» değişkenli dinamik sistemlere de uygulanabilmesi için tanımlanabilecek Lagrange ve Ha-

milton fonksiyonları ile yeni biçimlerde değişimsel indeksler yazılarak bir çözümlene yaklaşımı geliştirilebilir. Böyle bir yaklaşımın uygulanmalı matematikteki diferansiyel-diferans denklemleri ile bağdaşacağı açıktır. Böylece lineer-olmayan digital kontrol sistemlerinde enerji kavramı ile modelleme problemi geliştirilebilir.

Bunlardan başka topolojik Hamiltonien/Lagrange yaklaşımı, fiziksel bileşenleri zamanla değişen sistemlere de uygulanabilir. Bu son iki problemi verdiğimiz yaklaşımın birer ileri çalışması olarak söylenebiliriz.

KAYNAKLAR

1. Şen, N.: "İşlem Dinamiğinde Sistem Analizi ve Varyasyon Prensipleri", Elektrik Mühendisliği, Cilt 16, sayı 189, Eylül 1972.
2. Şen, N.: "Unified Energy Approach to the Analysis of Composite Systems", 5th Asilomar Conference on Circuits and Systems, Nov. 8.10, 1971, Naval Postgraduate School, Monterey, USA, (Proc. pp. 266-269).
3. Kron, G.: "Diacopectics", Macdonald Press, 1963.
4. Meixner, J.: "Thermodynamics of Electrical Networks and the Onsager-Casimir Reciprocal Relations", Jour. of Math. Physics Vol. 4, No. 2, Feb. 1963, pp. 154-159.
5. Brayton, R. K.-Moser, K.: "Theory of Nonlinear Networks", Quart., Appl. Math. Vol 22, April pp. 1-33 (part I), June 1964, pp. 31-103 (part II).
6. Walker, A. C.: "A Nonlinear Finite Element Analysis of Shallow Circular Arches", Int J. Solid Str., Vol. 5, 1969, pp. 97-107.
7. Chetayev, N. G.: "The Stability of Motion", Pergamon Press, New York, 1961.
8. Şen, N.: "Topological Hamiltonian Equations Analysis of Networks and Their Stability Investigations by Lyapunov", Proc 11th Midwest Symp. on Circuit Theory. Univ. of Notre Dame, Indiana, USA, May, 13-14, 1968, (Proc. pp. 390-397).
9. Pars, L. A.: "A Treatise on Analytical Dynamics", Heinman, London, 1965, England.
10. Rouche, N.-Peiffer, K.: "Le Theorem de Lagrange-Dirichlet et la Deuxieme Methode de Lyapunoff", Ann. Soc. Scien. Bruxelles, Tome 81, no. 1, 1967, pp. 19-33.