



T. ORTIQOV

SANOAT QURILMALARINING ELEKTROMEXANIK TIZIMLARI



621.3
0-63

O'ZBEKISTON RESPUBLIKASI OLIY VA O'RTA
MAXSUS TA'LIM VAZIRLIGI

T. J. ORTIQOV

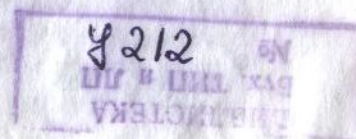
10

SANOAT QURILMALARINING ELEKTROMEXANIK TIZIMLARI

*Oliy va o'rta maxsus ta'lim vazirligi
tomonidan B-5211500 — elektrotexnika
va elektrotexnologiyalar fanidan bakalavrlar
uchun o'quv qo'llanma sifatida tavsiya etilgan*

Y 212-10 qonay

«TURON-IQBOL»
TOSHKENT
2005



Taqrizchilar:

A.A. Azizov — texnika fanlari nomzodi, dotsent,
A.T.Imomnazarov — texnika fanlari nomzodi, dotsent.

Mas'ul muharrir:

O. O. Xoshimov — texnika fanlari doktori, professor.

T. J. Ortiqov

Sanoat qurilmalarining elektromexanik tizimlari.
O'quv qo'llanma. T.: «Turon-Iqbol», 2005.— 64 bet.

Ushbu o'quv qo'llanmada yuk ko'tarish kranlari, passajir tashuvchi ko'targich mexanizmlarning asosiy sharoitda ishlayotgan ikki, uch erkin darajali elektromexanik tizimlarining o'tkinchi rejimlari bayon etilgan. Elastiklik bog'lanishi bo'lgan va elastik bog'lanishi bo'lmagan ko'chma mexanizmlarni ishga tushirish va to'xtatishda yukning tebranishini kamaytirish yo'llari ko'rsatilgan, elastik tizimlarning hisoblash sxemasini soddalashtirish usullari keltirilgan. Ekskavatorning bo'ysunuvchi rostlanuvchan tizimlarini sozlashni tanlash bayon etilgan.

O'zbekiston Respublikasi Oliy va o'rta maxsus ta'lim vazirligi tomonidan tasdiqlangan «Elektrotexnika, elektromexanika va elektrotexnologiya» yo'nalishi uchun o'quv rejasiga kiruvchi «Elektr yuritma asoslari», «Andozaviy sanoat mexanizmlarining elektr yuritmasi kurslarining asosiy bo'limiga kiruvchi dolzarb va murakkab mexanizmlarning dinamik holatlarini analitik ifodasini berishda va ularning ish rejimini tahlil qilishda shu yo'nalish talabalari uchun o'quv qo'llanma sifatida foydalanish mumkin.

O 2402010000 - 2005
M361(04) - 2005

© «Turon-Iqbol»
nashriyoti, 2005-y.

KIRISH

Ushbu «Sanoat qurilmalarining elektromexanik tizimlari» kitobi muallifi To'lqin Jo'rayevich Ortiqov, Abu Rayhon Beruniy nomli Toshkent Davlat texnika universitetining Energetika fakulteti qoshidagi «Elektr yuritma va sanoat qurilmalarini avtomatlashtirish» kafedrasida qariyb 30 yil talabalarga — mazkur kursga oid maxsus fanlardan ma'ruza, tajriba va amaliyot ishlarini olib borib, katta tajriba to'plagan. Mazkur «Umumsanoat qurilmalarining elektromexanikaviy tizimlari» kitobi O'zbekiston Respublikasi Oliy va o'rta maxsus ta'lim vazirligi tomonidan tasdiqlangan «Elektrotexnika, elektromexanika va elektrotexnologiya» yo'nalishi uchun o'quv rejasiga kiruvchi «Elektr yuritma asoslari», «Andozaviy sanoat mexanizmlarini elektr yuritmasi» kurslarining asosiy bo'limiga kiruvchi dolzarb va murakkab mexanizmlar (yuk ko'tarish kranlari, passajir tashuvchi ko'targichlar va ekskavatorlar) dinamik holatlarini analitik ifodasini berishda va ularning ish rejimini tahlil qilishda shu yo'nalish talabalari uchun o'quv qo'llanmasi sifatida foydalanishga imkon beradi.

Muallif elektromexanik tizimda mavjud bo'lgan murakkab jarayonlarni o'zbek tilida aniq bayon etib, tahlil qila bilish imkoniyatiga ega bo'lgan, o'quv qo'llanma talabalar uchun ravon til, uslubiy tomonidan qulay bayon etilgan.

Bu kitob mustaqil Vatanimiz sharofati bilan yozilgan mazkur sohada o'zbek tilidagi birinchi kitob bo'lganligi uchun, uni o'zbek tilida o'quvchi talabaga maxsus fanlarni o'rganishda dasturi amal bo'lishiga imonim komildir.

I BO'LIM

UMUM QO'LLANILADIGAN YUK KO'TARUVCHI MEXANIZMLARNING ELEKTROMEXANIKAVIY TIZIMLARI

1. Umumiy holat

Hozirgi zamonda elektromexanikaviy tizimlar tahlili yo'nalishida olib borilayotgan ilmiy tadqiqotlar sanoat korxonalarida qo'llaniladigan umum mexanizmlarning elektr yuritmalarini chuqur o'rganishga va sintez qilishga imkon beradi. Bu esa tizimning elastik qismlarida eng katta yuklanishni, hamda qismlar harakatining berilgan trayektoriyalaridan og'ishini aniqlashga, tizimning dinamik holatida yuritmaning parametrlari ta'sirini tahlil qilishga va tizimlar tebranishini kamaytirish yo'llarini ko'rsatishga imkon beradi. Kranlar va liftlar elektr yuritmalarining o'tkinchi jarayonlariga yuklash qurilmasi va muvozanat hosil qiladigan yukning po'lat arqonlarining qattiqligi; ekskavator mexanizmlarida vallarning qattiqligi, qanotining elastikligi, cho'mich va ilgaklarning tebranishiga katta ta'sir qiladi. Uzluksiz ishlaydigan transport mashinalarining ishlash tartibiga harakatlanayotgan yuklar, lentalar va temir arqon qurilmalarining tebranishi ancha ta'sir qiladi.

Ma'lumki, erkinlik darajasiga ega bo'lgan elastik elektromexanikaviy tizimni ifodalaydigan tenglamani keltirib chiqarish uchun Dalamber prinsipidan foydalaniladi. Bu dinamika masalasini statik masala sifatida ko'rishga imkon beradi. Bunda tenglamalar soni erkinlik darajasi soniga teng bo'ladi.

Odatda elektromexanikaviy tizimlarni sintez qilishda o'tkinchi jarayon rejimida tizimning holatiga kattaroq ta'sir etuvchi, aylanadigan va ilgarilanma harakatlanuvchi elementlarning og'irliklari e'tiborga olinadi.

Kran mexanizmlarining elektr dvigatelning valiga keltirilgan inersiya momentlari elektromexanikaviy tizimning konstruksiyasiga hamda uning og'irlik nisbatlariga bog'liq bo'ladi.

Ko'pchilik kranlarda harakatlanuvchi va buruvchi mexanizmlarning keltirilgan inersiya momentlari elektr dvigatelning inersiya momentidan bir necha marta katta bo'ladi; yuk ko'taruvchi mexanizmlarda esa yukning keltirilgan inersiya momenti elektr dvigatelning rotor inersiya momentidan ancha kichik bo'ladi.

Elektromexanikaviy tizimning dinamikasi shu mexanizmlarda mavjud bo'lgan elastik mexanik aloqalarga ko'proq bog'liqdir. Mexanizmlarning o'zgarishiga yaxshi moyilligi ishchi organi yuritma bilan bog'lovchi arqonlarning konstruktiv maqsadlarda vallar uzunligining oshirilishiga bog'liqdir.

Amaliy hisoblashlarda quyidagilar e'tiborga olinadi: yukni yuqoriga ko'taruvchi mexanizmlarda muftali dvigatellarning inersiya momenti va yukning inersiya momenti; harakatlanuvchi mexanizmlarda — muftali elektr dvigatelning inersiya momenti va kran yoki yukning aylanuvchi qismlarining inersiya momentlari. Mexanizmlarning qattiqligini e'tiborga olishda elastikligi kattaroq bo'lgan bo'g'inlarning: yukning yuqoriga ko'taruvchi mexanizmlarda — arqonlarning qattiqligi; harakatlanuvchi mexanizmlar uchun kranlarning transemissiya vallariga e'tibor beriladi.

Umum qo'llaniladigan qurilmalarda mexanizmlar tizimlari shartli ravishda past chastotali va yuqori chastotali mexanizmlarga bo'linadi. Yuqori chastotali mexanizmlarda xususiy tebranishi yuritmaning ishga tushirish yoki tormozlanish vaqtidan bir necha marta kichik yarim davrga ega bo'lgan tizimlar kiradi. Tizimning bu guruhi uchun xususiy tebranishlari chastotasi quyidagiga teng deb olinadi:

$$\nu = \sqrt{\frac{C(J_1 + J_2)}{J_1 J_2}} > 10^{-1} \text{ s}$$

Past chastotali tizimlarga tebranishining yarim davri yuritmaning to'la aylanib ketishi yoki tormozlanishi vaqtiga yaqinlashadigan tizimlar kiradi.

Agar yuritma mexanizm anchagina qattqlikka ega bo'lsa, uning asosiy massasi tebranishining chastotasi katta qiymatga ega bo'ladi, demak, birinchi tebranishning birinchi to'liqin amplitudasi vaqtning juda kichik ulushida o'zining eng katta qiymatiga erishadiki, bunda elektrodvigatel momenti ishga tushirish vaqtiga, nisbatan sekin o'zgaradi va o'z qiymatini deyarli saqlab qoladi. Bu holda yuqori chastotali tizimlarda taxminan $M_d = \text{const}$ deb olish mumkin. Tormozlashda tormoz hosil qiladigan moment ham nisbatan sekin o'zgaradi.

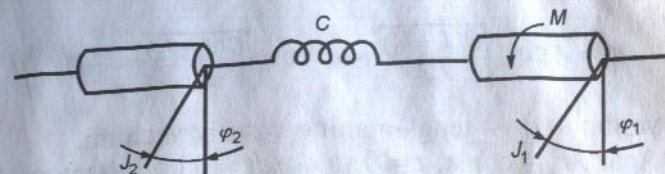
Elastik bo'g'in tomonidan qabul qilinadigan maksimal elastik moment ($M_{e.\text{maks}}$)ning hisoblash momenti (M_x)ga nisbati bilan aniqlanadigan kattalikka tizimning dinamiklik koeffitsiyenti deyiladi:

$$K_{\text{din}} = \frac{M_{e.\text{maks}}}{M_x}.$$

Yuritma parametrlarining mexanizmlarning dinamikasiga ta'sirini aniqlash uchun, mexanizmlar turli darajada yuklangan sharoitda o'tkinchi rejimlarini va boshqarish sxemasining ishlash xususiyatlarini ko'rib chiqamiz. Quyida keltirilgan xulosalar tizimda so'nuvchi tebranishning, tebranish chastotasi va amplitudasini kamaytiruvchi faktorlarni e'tiborga olmagan holda chiqariladi. So'nuvchi tebranishga ta'sir etuvchi faktorlarga: havo qarshiligi, yuritmaning so'ndiruvchi (dempfer) ta'siri va boshqalar kiradi.

2. $M_c = 0$ bo'lganda kranning yuqori chastotali elektromexanikaviy o'tkinchi rejimlari

Kran ilgagida yuk bo'lmagan holda ko'tarish mexanizmi yuritmasining o'tkinchi jarayonlarini ko'rib chiqishda yukni ushlab turuvchi moslama (ilgak)ning og'irligini



1-rasm.

e'tiborga olmay, $M_c = 0$ deb hisoblash mumkin. Bu holda tizim harakatining differensial tenglamasini quyidagicha yozamiz (1-rasm):

$$J_1 P^2 \varphi_1 + (\varphi_1 + \varphi_2) C = M_d, \quad (1)$$

$$J_2 P^2 \varphi_2 + (\varphi_1 + \varphi_2) C = 0, \quad (2)$$

bu yerdä J_1 va J_2 — tizimning harakatga keladigan va harakatga keltiriladigan massasining inersiya momenti; C elastik bo'g'inning keltirilgan qattqligi; φ_1 va φ_2 — mas-salarning burchak koordinatalari; M_d — elektr dvigatelni ishga tushirish va tormozlash davrida hosil bo'ladigan keltirilgan moment.

(1) tenglamani J_2 ga (2) tenglamani J_1 ga ko'paytiramiz:

$$J_1 J_2 P^2 \varphi_1 + (\varphi_1 + \varphi_2) J_2 C = M_d J_2,$$

$$J_1 J_2 P^2 \varphi_2 + (\varphi_1 + \varphi_2) J_2 C = 0.$$

(2) tenglamani (1) tenglamadan ayiramiz:

$$J_1 J_2 (P^2 \varphi_1 - P^2 \varphi_2) + (J_1 + J_2) C (\varphi_1 - \varphi_2) = M_d J_2.$$

Bu tenglamani hosilasi yuqori bo'lgan koeffitsiyentga bo'lib va $\varphi = \varphi_1 - \varphi_2$ almashtirish bajarib, quyidagi tenglamani olamiz:

$$P^2 \varphi + \frac{(J_1 + J_2) C}{J_1 J_2} \varphi = \frac{M_d}{J_1}.$$

Tenglamani umumiy yechimini quyidagicha yozamiz:

$$\varphi = A \sin \sqrt{\frac{C(J_1+J_2)}{J_1 J_2}} t + B \cos \sqrt{\frac{C(J_1+J_2)}{J_1 J_2}} t + \varphi(t),$$

bu yerda: $\varphi(t)$ — tenglamaning xususiy yechimi.

Agar $M_d = \text{const}$, $t = 0$ va $d\varphi/dt = 0$ bo'lsa, yuqoridagi tenglamadan quyidagini olamiz:

$$\frac{(J_1+J_2)C}{J_1 J_2} \varphi = \frac{M_d}{J_1},$$

bundan xususiy yechim

$$\varphi(t) = \frac{M_d J_2}{C(J_1+J_2)},$$

tenglamaning umumiy yechimi quyidagi ko'rinishni oladi:

$$\varphi = A \sin \nu t + B \cos \nu t + \frac{M_d J_2}{C(J_1+J_2)},$$

bu yerda

$$\nu = \frac{CJ_1+J_2}{J_1 J_2} \text{ — elektromexanikaviy tizimning xususiy}$$

tebranishlar chastotasi.

Yuqorida keltirilgan boshlang'ich shartlardan foydalanib va $\varphi = 0$ deb, quyidagini yozamiz:

$$0 = 0 + B + \frac{M_d J_2}{C(J_1+J_2)}$$

yoki

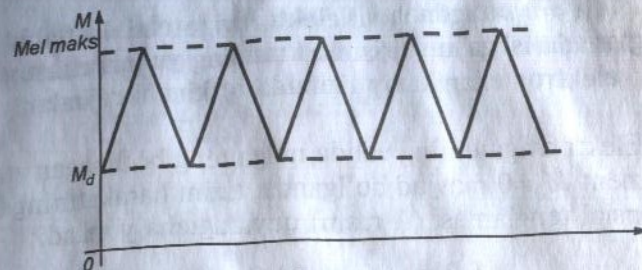
$$A = 0, \quad B = -\frac{M_d J_2}{C(J_1+J_2)},$$

u holda

$$\varphi = \frac{M_d J_2}{C(J_1+J_2)} (1 - \cos \nu t).$$

$\frac{J_2}{(J_1+J_2)} = q$ deb belgilab, elastik zveno deformatsiyasining ifodasini olamiz:

$$\varphi = \frac{M_d q}{C} (1 - \cos \nu t).$$



2-rasm.

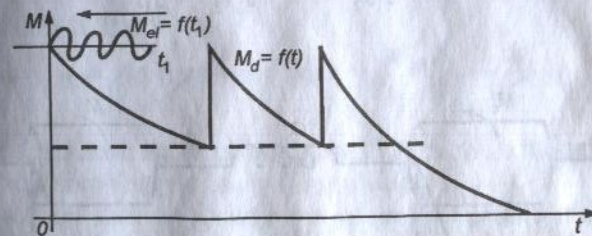
Elastik zvenoning maksimal deformatsiyasi:

$$\varphi_{\text{maks}} = \frac{2M_d J_2}{C(J_1+J_2)} = \frac{2M_d q}{C}$$

va elastik zveno qabul qiladigan maksimal moment:

$$M_{\text{el.maks}} = \varphi_{\text{maks}} C = M_d q. \quad (3)$$

Tizimning qattiqligi natijasida yuzaga kelgan moment o'zgarishining egri chiziqlari 2 va 3-rasmlarda keltirilgan. Unda $M_{\text{el}} = f(t_1)$ bog'lanishi uchun t_1 vaqt masshtabi t vaqtga nisbatan bir necha marta kattalashtirilgan.



3-rasm.

3. $M_c \neq 0$ bo'lganda va elektrodvigatelni dastlabki pog'onada ishga tushirishda kranning yuqori chastotali elektromexanikaviy tizimida o'tkinchi rejimlar

Elektr dvigatelning valida nolga teng bo'lmagan statik moment $M_c \neq 0$ mavjud bo'lganda, tizim harakatining differensial tenglamasi (4-rasm) quyidagicha yoziladi:

$$J_1 P^2 \varphi_1 + (\varphi_1 - \varphi_2) C = M_d, \quad (4)$$

$$J_2 P^2 \varphi_2 + (\varphi_1 - \varphi_2) C = -M_c, \quad (5)$$

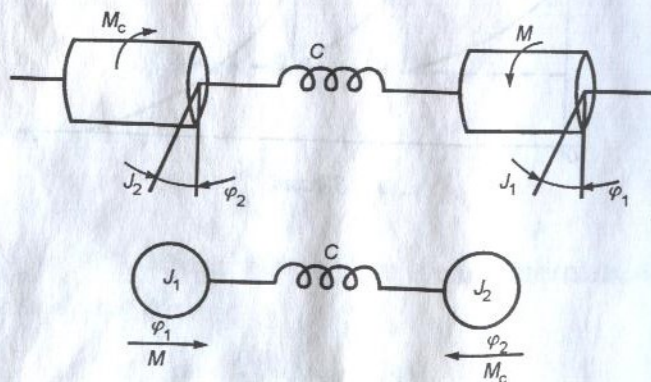
bu yerda M_c — yukning statik momenti.

(4) tenglamani J_2 ga, (5) tenglamani J_1 ga ko'paytirib (4) tenglamadan (5) tenglamani ayirib quyidagi tenglamani olamiz:

$$J_1 J_2 (P^2 \varphi_1 - P^2 \varphi_2) + (J_1 + J_2) C (\varphi_1 - \varphi_2) = M_d J_2 + M_c J_1$$

Elastik zvenoning deformatsiyasini $\varphi = \varphi_1 - \varphi_2$ bilan belgilab va hosilasi yuqori bo'lgan koeffitsiyentga bo'lib, quyidagiga ega bo'lamiz:

$$P^2 \varphi + \frac{(J_1 + J_2) C}{J_1 J_2} \varphi = \frac{M_d J_2}{J_1 J_2} + \frac{M_c J_1}{J_1 J_2}. \quad (6)$$



4-rasm.

(6) ifodadagi M_d o'rniga $M_d = M_c + M_{din}$ ni qo'yib va tenglamaning o'ng tomonini o'zgartirib qayta yozamiz:

$$P^2 \varphi + \frac{(J_1 + J_2) C}{J_1 J_2} \varphi = \frac{(M_c + M_{din}) J_2}{J_1 J_2} + \frac{M_c J_1}{J_1 J_2}$$

yoki

$$P^2 \varphi + \frac{(J_1 + J_2) C}{J_1 J_2} \varphi = \frac{(J_1 + J_2) M_c}{J_1 J_2} + \frac{M_{din} J_2}{J_1 J_2}.$$

Bu tenglamaning umumiy yechimi quyidagicha yoziladi:

$$\varphi = A \sin \sqrt{\frac{C(J_1 + J_2)}{J_1 J_2}} t + B \cos \sqrt{\frac{C(J_1 + J_2)}{J_1 J_2}} t + \varphi(t).$$

$M_d \neq \text{const}$, $t = 0$ va $d\varphi/dt = 0$ bo'lganda yuqoridagi tenglamaning xususiy yechimi quyidagidan iboratdir:

$$J_1 + J_2 \frac{C(J_1 + J_2)}{J_1 J_2} \varphi = \frac{(J_1 + J_2) M_c}{J_1 J_2} + \frac{M_{din}}{J_1}$$

yoki

$$\varphi = \frac{M_c}{C} + \frac{M_{din}}{J_1} \frac{J_1 J_2}{C(J_1 + J_2)} = \frac{M_c}{C} + \frac{M_{din} J_2}{C(J_1 + J_2)}$$

va bu holda ham

$$\varphi = A \sin vt + B \cos vt + \frac{M_{din} J_2}{C(J_1 + J_2)} + \frac{M_c}{C}.$$

Integrallash doimiylari A va B ning qiymatlari boshlang'ich shartlarga mos holda aniqlanadi.

Hozirgi zamon kuchli va magnitli kontrollerlarning sxemalarida taxminan hisoblangan statik momentga (5-rasmga qarang) mos keladigan qarshilikni ishga tushirish, ya'ni dastlabki pog'onasi ko'zda tutiladi. Bu pog'ona ulandanda elektr dvigatelning vali (harakatlantiruvchi massa J_1) deformatsiya va kinematik zanjir elementlari oraliq bo'shliqlari mavjud bo'lganligi sababli, ma'lum burchakka buriladi. Qarshilikning keyingi pog'onasiga o'tish ma'lum vaqtdan so'ng bajariladi. Bu dastlabki pog'onaning

ulanishida yuzaga kelgan tizimning tebranishlarini so'nishiga olib keladi va bunda qarshilikning ikkinchi pog'onasiga o'tishida, tizimning elastik zvenosining deformatsiyasi taxminan $\varphi = M_c/C$, deformatsiyaning tezligi $d\varphi/dt = 0$ deb hisoblash mumkin.

Elektr dvigatelning to'la aylanib ketishi ikkinchi pog'ona qarshiligini chiqarib tashlanganda boshlanadi, bunda ikkala tizimda harakat boshlanadi.

Bu shartlar uchun $t = 0$ bo'lganda $\varphi = M_c/C$, $d\varphi/dt = 0$ bo'ladi va quyidagini olamiz:

$$A = 0, \quad M_c/C = 0 + B + \frac{M_{din}J_2}{C(J_1+J_2)} + \frac{M_c}{C}.$$

$$B = \frac{(M_d - M_c)J_2}{C(J_1+J_2)}.$$

Elastik zveno $\frac{J_2}{J_1+J_2} = q$ bo'lganda deformatsiyasining tenglamasi:

$$\varphi = \frac{(M_d - M_c)q}{C}(1 - \cos t) + \frac{M_c}{C}.$$

Elastik zvenoga ta'sir etuvchi moment:

$$M_{el} = \varphi C = (M_d - M_c)q(1 - \cos vt) + M_c.$$

Momentning maksimal qiymati:

$$M_{el.maks} = 2(M_d - M_c)q + M_c. \quad (7)$$

(7) tenglamani quyidagicha yozamiz:

$$M_{el.maks} = \frac{2(M_d - M_c)J_2}{(J_1+J_2)} + M_c = 2\varepsilon_{o'n}J_2 + M_c, \quad (8)$$

bu yerda $\varepsilon_{o'n} = (M_d - M_c)/(J_1 + J_2)$ — tezlanishning o'rtacha qiymati.

(3) va (8) ifodalarning taqqoslanishi, tezlanish ε ning kamayishini ko'rsatadi va buning natijasida $M_{el.maks}$ qiymati ham kamayadi, bir vaqtda statik moment M_c ning bo'lishi elastik zvenoda hosil bo'ladigan moment qiymati

ma'lum miqdorga oshishiga olib keladi. Bunda $M_{el.maks}$ ning o'zgarishiga harakatga keltiriladigan massa J_2 ning inersiya momenti eng katta ta'sir ko'rsatadi. Bu inersiya momentini oshishi o'rtacha tezlanishning kamayishidan kattaroq bo'ladi.

4. $M_c \neq 0$ va yuritmani dastlabki pog'onasiz ishga tushirishda kranning yuqori chastotali elektromexanikaviy tizimidagi o'tkinchi rejimlar

Elektr dvigatelini pog'ona qarshilgisiz ishga tushirilganda, u manbaga ulanganda yetaklovchi massa J_1 , harakatga keladi. Kinematik zanjir elementlarining deformatsiyasi yuklamaning statik M_c ga mos bo'lgan qiymatga erishganda, yetaklanuvchi massa harakatga keladi. Massa harakatining boshlanishi paytida keltirilgan tizimning elastik zvenosining deformatsiyasi M_c/C ga teng, deformatsiyaning tezligi musbatdir.

Yetaklanuvchi massaning harakati boshlanmasdan oldin tizim holatini ifodalovchi differensial tenglama ushbu ko'rinishda yoziladi:

$$J_1 P^2 \varphi_1 + C \varphi_1 = M_d,$$

$t = 0$ bo'lganda, $M_d = \text{const}$ bo'lgan hol uchun $P\varphi_1 = 0$ va tenglamaning umumiy yechimi:

$$\varphi_1 = A_1 \sin \sqrt{\frac{C}{J_1}} t + B_1 \cos \sqrt{\frac{C}{J_1}} t + \frac{M_d}{C}.$$

$t = 0$ bo'lganda boshlang'ich shartlar: $\varphi_1 = 0$, $P\varphi_1 = 0$. Unda:

$$A_1 = 0, \quad B_1 = -\frac{M_d}{C}$$

va

$$\varphi_1 = \frac{M_d}{C} \left(1 - \cos \sqrt{\frac{C}{J_1}} t \right).$$

Yetaklovchi massaning tezligi:

$$P\varphi_1 = \frac{M_d}{C} \sqrt{\frac{C}{J_1}} t \sin \sqrt{\frac{C}{J_1}} t.$$

Birinchi bosqich oxirida tizimning elastik kuchlari momenti tashqi qarshiliklar momentiga teng bo'ladi: $\varphi_1 C = M_c$ yoki

$$M_c = M_d \left(1 - \cos \sqrt{\frac{C}{J_1}} t_1 \right), \quad (10)$$

bu yerda t_1 — tizimi harakati birinchi bosqichining vaqti, (10) dan:

$$t_1 = \sqrt{\frac{J_1}{C}} \arccos \frac{M_d - M_c}{M_d}.$$

t_1 vaqtning hosila tenglamasini (9) ga qo'yib, topamiz:

$$(P\varphi_1)_1 = \frac{M_d}{C} \sqrt{\frac{C}{J_1}} \sin \left(\arccos \frac{M_d - M_c}{M_d} \right). \quad (11)$$

(11) ifodani o'zgartirib quyidagini olamiz:

$$(P\varphi_1)_1 = \frac{M_d}{C} \sqrt{\frac{C}{J_1}} \sqrt{1 - \cos^2 \arccos \frac{M_d - M_c}{M_d}}$$

yoki

$$(P\varphi_1)_1 = \sqrt{\frac{M_c(2M_d - M_c)}{J_1 C}}.$$

Yetaklovchi massa J_2 harakati boshlanishi bilan harakatning ikkinchi bosqichi boshlanadi. Harakat tenglamasi va ularning umumiy yechimlari ishga tushurishning oldingi bosqichiga o'xshashdir. Bosqichning boshida $t = 0$ deb olib, quyidagilarga ega bo'lamiz:

$$\varphi = \frac{M_c}{C},$$

$$P\varphi = (P\varphi_1)_1 = \sqrt{\frac{M_c(2M_d - M_c)}{J_1 C}}.$$

Tenglama uchun integrallash doimiylarining yangi qiymatlari:

$$\varphi = A \sin vt + B \cos vt + \frac{(M_d + M_c)J_2}{C(J_1 + J_2)} + \frac{M_c}{C}, \quad (12)$$

$$A = \frac{1}{C} = \sqrt{\frac{M_c(2M_d - M_c)J_2}{(J_1 + J_2)}},$$

$$B = \frac{(2M_d - M_c)J_2}{C + (J_1 + J_2)}.$$

Integrallash doimiylarini (10) ifodaga qo'yib, ushuni olamiz:

$$\varphi = \frac{1}{C} \sqrt{M_c(2M_d - M_c)q} \sin vt - \frac{(M_d - M_c)q}{C} \cos vt + \frac{(M_d - M_c)q}{C} + \frac{M_c}{C}.$$

Elastik zvenoning qabul qilish momenti:

$$M_{el} = \sqrt{M_c(2M_d - M_c)q} \sin vt - (M_d - M_c)q \cos vt + (M_d - M_c)q + M_c.$$

Momentning maksimal qiymati:

$$M_{el.maks} = (M_g - M_c)q \sqrt{q[M_c(2M_d - M_c) + (M_d - M_c)^2 qq]} + M_c. \quad (13)$$

Tenglamaning tahlili shuni ko'rsatadiki, elektr yuritmaning tezlanishi va statik yuklanishning oshishidan hamda ildiz ostidagi ifodani hisobga olganda, maksimal elastik moment $M_{el.maks}$ qiymati keskin o'zgarar ekan.

5. $M_c = 0$ bo'lganda kranning past chastotali elektromexanikaviy tizimining o'tkinchi jarayonlari

Past chastotali tizimlarga aravacha yoki kranni harakatga keltiruvchi mexanizmlarni hamda ko'pchilik kranlarning aylantiruvchi mexanizmlarini kiritish mumkin. Past chastotali tizimlarni ko'rib chiqishda tizimning tebranish davri yuritmaning ishga tushirish yoki tormozlash vaqti bilan o'lchamlidir.

Elektr dvigatelni ishga tushirish vaqtida uning momentini o'zgarmas deb bo'lmaydi, burchak tezligining o'zgarishi bilan elektr dvigatel momentining o'zgarishini ham hisobga olish kerak.

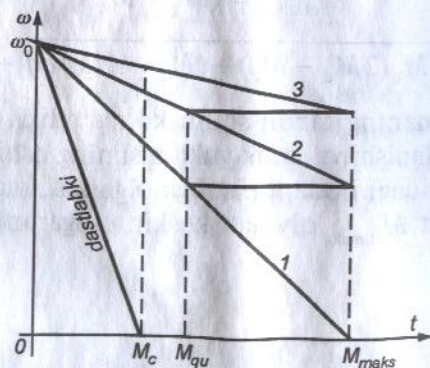
Elektrodvigatelni ishga tushirish vaqtida uning momenti maksimal qiymatdan (M_{maks}), qayta ulash momenti M_u gacha o'zgaradi (5-rasm), tezlik esa uzluksiz oshib boradi.

Tezlik o'sib borishining dastlabki paytida harakatga keltiruvchi moment qarshilikning birinchi (I) pog'onasida:

$$M = M_{maks} \left(1 - \frac{1}{\omega_0} \frac{d\varphi_1}{dt} \right).$$

Elastik aloqalarni hisobga olib, tizimning harakatlanish tenglamasi quyidagi ko'rinishga ega bo'ladi:

$$J_1 \frac{d^2\varphi_2}{dt^2} + (\varphi_1 - \varphi_2)C = M_{maks} \left(1 - \frac{1}{\omega_0} \frac{d\varphi_1}{dt} \right), \quad (14)$$



5-rasm.

$$J_1 \frac{d^2\varphi_2}{dt^2} + (\varphi_1 - \varphi_2)C = 0.$$

Tenglamani operator ko'rinishida yozamiz:

$$J_1 P^2 \varphi_1 + (\varphi_1 - \varphi_2)C = M_{maks} \left(1 - \frac{1}{\omega_0} \frac{d\varphi_1}{dt} \right),$$

$$J_2 P^2 \varphi_2 - (\varphi_1 - \varphi_2)C = 0. \quad (15)$$

(14) tenglamadan φ_2 ni, (15) tenglamadan esa φ_1 ni yo'qotamiz, buning uchun (15) dagi φ_1 ni boshqalari orqali ifodalaymiz:

$$J_2 P^2 \varphi_2 - \varphi_1 C + \varphi_2 C = 0,$$

$$\text{bundan } \varphi_1 = \varphi_2 + \frac{J_2}{C} P^2 \varphi_2.$$

Buning birinchi hosilasi:

$$P\varphi_1 = P\varphi_2 + \frac{J_2}{C} P^3 \varphi_2,$$

ikkinchi hosilasi:

$$P^2 \varphi_1 = P^2 \varphi_2 + \frac{J_2}{C} P^4 \varphi_2.$$

φ_1 ning qiymatini va hosilalari qiymatini (14) tenglamaga qo'yamiz, unda

$$J_1 \left(P^2 \varphi_2 + \frac{J_2}{C} P^4 \varphi_2 \right) + \varphi_2 C + J_2 P^2 \varphi_2 - \varphi_2 C =$$

$$= M_{maks} - \frac{M_{maks}}{\omega_0} P\varphi_2 - \frac{M_{maks} J_2}{C \omega_0} P^3 \varphi_2.$$

Ifodani ochamiz:

$$J_1 P^2 \varphi_2 + \frac{J_1 J_2}{C} P^4 \varphi_2 + J_2 P^2 \varphi_2 + \frac{M_{maks}}{\omega_0} P\varphi_2 +$$

$$+ \frac{M_{maks} J_2}{C \omega_0} P^3 \varphi_2 = M_{maks}.$$

Yuqori tartibli hosiladagi koeffitsiyentga bo'lib, quyidagini olamiz:

$$P^4 \varphi_2 + \frac{M_{\text{maks}} J_2}{\omega_0 C} \cdot \frac{C}{J_1 J_2} P^3 \varphi_2 + \frac{(J_1 + J_2) C}{J_1 J_2} P^2 \varphi_2 + \frac{M_{\text{maks}} C}{\omega_0 J_1 J_2} P \varphi_2 = \frac{C}{J_1 J_2} M_{\text{maks}}. \quad (16)$$

Xuddi shunday o'zgartirishlarni φ_1 uchun ham bajarimiz, bunda:

$$P^4 \varphi_1 + \frac{M_{\text{maks}}}{\omega_0 J_1} P^3 \varphi_1 + \frac{(J_1 + J_2) C}{J_1 J_2} P^2 \varphi_1 + \frac{M_{\text{maks}} C}{\omega_0 J_1 J_2} P \varphi_1 = \frac{C}{J_1 J_2} M_{\text{maks}}. \quad (17)$$

Elastik zveno deformatsiyasini o'zgarish xarakterini aniqlash uchun $\varphi_1 - \varphi_2 = \varphi$ bilan almashtiramiz, buning uchun (17) tenglamadan (16) tenglamani ayiramiz:

$$P^4 \varphi + \frac{M_{\text{maks}}}{\omega_0 J_1} P^3 \varphi + \frac{(J_1 + J_2) C}{J_1 J_2} P^2 \varphi + \frac{M_{\text{maks}} C}{\omega_0 J_1 J_2} P \varphi = 0.$$

Bu tenglamaning yechilishi xarakteristik tenglama il-dizini aniqlash bilan bog'liqdir:

$$x^4 + \frac{M_{\text{maks}}}{\omega_0 J_1} x^3 + \frac{(J_1 + J_2) C}{J_1 J_2} x^2 + \frac{M_{\text{maks}} C}{\omega_0 J_1 J_2} x = 0,$$

bulardan biri $x_0 = 0$

Quyidagicha belgilashlar kiritamiz:

$$\frac{(J_1 + J_2) C}{3 J_1 J_2} - \frac{M_{\text{maks}}^2}{9 \omega_0^2 J_1^2} = a,$$

$$\frac{M_{\text{maks}}}{3 \omega_0 J_1} \left[\frac{M_{\text{maks}}^2}{9 \omega_0^2 J_1^2} + \frac{(2 J_1 - J_2) C}{2 J_1 J_2} \right] = b.$$

Haqiqiy tizimlar uchun $b^2 + a^3 > 0$ ga egamiz, u holda

$$\left. \begin{aligned} x &= -2z - \frac{M_{\text{maks}}}{\omega_0 J_1}, \\ x_1 &= z + iV, \quad x_2 = z - iV \end{aligned} \right\} \quad (18)$$

bu yerda:

$$z = -\frac{M_{\text{maks}}}{3 \omega_0 J_1} - \frac{1}{2} \left[\sqrt[3]{-b + \sqrt{b^2 + a^3}} - \sqrt[3]{-b + \sqrt{b^2 + a^3}} \right], \quad (19)$$

$$V = \frac{\sqrt{3}}{2} \left[\sqrt[3]{-b + \sqrt{b^2 + a^3}} + \sqrt[3]{b + \sqrt{b^2 + a^3}} \right]. \quad (20)$$

Bu holda tenglamaning yechimi quyidagi ko'rinishga ega bo'ladi:

$$\varphi = A + B e^{xt} + C e^{zt} \sin vt + D e^{zt} \cos vt. \quad (21)$$

Ikkala massa harakatining boshlanishi paytida dastlabki shartlar quyidagicha bo'ladi: $t = 0$ da $\varphi = 0$ va $d\varphi/dt = 0$. Bu shartlarni (14) va (15) tenglamalarga qo'yib, quyidagini olamiz:

$$P^2 \varphi = \frac{M_{\text{maks}}}{J_0}.$$

z va x formulalariga kiradigan kattaliklarning haqiqiy qiymatlari manfiy ishoraga ega bo'ladi. t vaqtning kattalashuvi bilan (21)da A dan tashqari hamma harflari nolga intiladi. Bundan kelib chiqadiki, $t \rightarrow \infty$ bo'lganda $A = 0$ bo'ladi.

Bu holda:

$$C = \frac{M_{\text{maks}} (z - x)}{J_1 V [(z - x)^2 + V^2]},$$

$$B = \frac{M_{\text{maks}}}{J_1 V [(z - x)^2 + V^2]}, \quad D = -\frac{M_{\text{maks}}}{J_1 V [(z - x)^2 + V^2]}$$

va elastik deformatsiyaning tenglamasi quyidagi ko'rinishga ega bo'ladi:

$$\varphi = \frac{M_{\text{maks}}}{J_1 [(z - x)^2 + V^2]} \left[e^{xt} + e^{zt} \left(\frac{z - x}{V} \sin vt - \cos vt \right) \right].$$

Elastik zveno qabul qiladigan moment:

$$M_{\text{el}} = \varphi C = \frac{M_{\text{maks}} C}{J_1 [(z - x)^2 + V^2]} \left[e^{xt} + e^{zt} \left(\frac{z - x}{V} \sin vt - \cos vt \right) \right].$$

M_{el} elastik momentning maksimal qiymati tebranishning birinchi yarim davrida mavjud bo'ladi. $M_{el.maks}$ ning mavjudlik sharti quyidagi hadning birinchi maksimal qiymati bilan aniqlanadi:

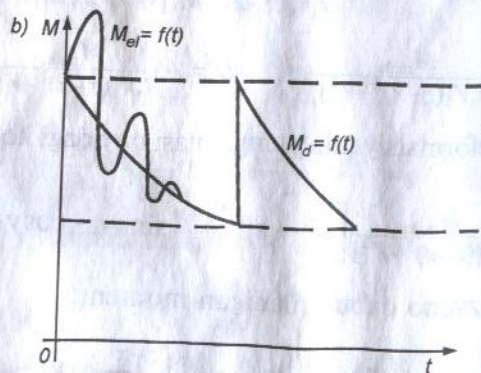
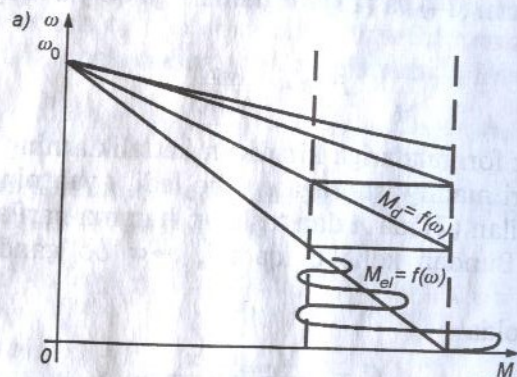
$$\frac{z-x}{v} \sin vt - \cos vt.$$

Hosilasini nolga tenglashtirib, quyidagini olamiz:

$$\frac{d}{dt} \left[\frac{z-x}{v} \sin vt - \cos vt \right] = (z-x) \cos vt + \sin vt = 0$$

yoki

$$(z-x) + vtgvt = 0.$$



6-rasm.

$M_{el.maks}$ ning ekstremal qiymatiga mos keladigan vaqt:

$$t_{maks} = \frac{1}{v} \arctg \frac{x-z}{v}.$$

Funksiyaning maksimumi (plus ishorali) quyidagicha:

$$+ \frac{1}{v} \sqrt{(z-x)^2 + v^2}.$$

Momentning maksimal qiymati:

$$M_{el.maks} = \frac{M_{maks} C}{J_1 [(z-x)^2 + v^2]} \left[e^{-x t_{maks}} + e^{z t_{maks}} - \sqrt{\frac{(z-x)^2 + v^2}{v}} \right].$$

Elektrodvigatelni ishga tushirishda elastik zvenoning qattiqqligini va past chastotali tizimda tebranishning sustlanishini e'tiborga olgan holda $M_c = 0$ uchun elektrodvigatel momenti va elastik zveno momentining tezlik va vaqtga bog'liq bo'lgan grafiklari 6-rasmda keltirilgan.

6. $M_c \neq 0$ kranning past chastotali elektromexanikaviy tizimining o'tkinchi rejimi

Elektrodvigatel momenti tezlik funksiyasi bo'yicha o'zgarganda

$$M_d = M_{maks} \left(1 - \frac{1}{\omega_0} P \varphi_1 \right)$$

harakat tenglamasi quyidagi ko'rinishga ega bo'ladi (6-a rasmga qarang):

$$J_1 P^2 \varphi_1 + (\varphi_1 - \varphi_2) C = M_{maks} \left(1 - \frac{1}{\omega_0} P \varphi_1 \right). \quad (22)$$

$$\text{Ushbu} \quad J_2 P^2 \varphi_2 + (\varphi_1 - \varphi_2) C = M_c \quad (23)$$

tenglamadan φ_1 ni topamiz:

$$\varphi_1 = \varphi_2 + \frac{J_2}{C} P^2 \varphi_2 + \frac{M_c}{C}$$

Uning hosilasini aniqlaymiz:

$$P\varphi_1 = \varphi_2 + \frac{J_2}{C} P^3 \varphi_2,$$

$$P^2 \varphi_1 = P^2 \varphi_2 + \frac{J_2}{C} P^4 \varphi_2.$$

Topilganlarni (22) tenglamaga qo'yamiz:

$$J_1(P^2 \varphi_1 + \frac{J_2}{C} P^4 \varphi_1) + \varphi_2 C + \frac{J_2}{C} CP^2 \varphi_2 + M_c - \varphi_2 C -$$

$$-M_{\text{maks}} + M_{\text{maks}} \frac{1}{\omega_0} P \varphi_2 + M_{\text{maks}} \frac{1}{\omega_0} \frac{J_2}{C} P^3 \varphi_2 = 0.$$

Olingan ifodani o'zgartirib, quyidagicha yozamiz:

$$\frac{J_1 J_2}{C} P^4 \varphi_2 + \frac{M_{\text{maks}}}{\omega_0} \frac{J_2}{C} P^3 \varphi_2 + (J_1 + J_2) P^2 \varphi_2 +$$

$$+ \frac{M_{\text{maks}}}{\omega_0} P \varphi_2 + M_c - M_{\text{maks}} = 0.$$

Tenglamani yuqori hosilaning koeffitsiyentiga bo'lamiz:

$$P^4 \varphi_2 + \frac{M_{\text{maks}}}{\omega_0 J_1} P^3 \varphi_2 + \frac{(J_1 + J_2)C}{J_1 J_2} P^2 \varphi_2 +$$

$$+ \frac{M_{\text{maks}} C}{\omega_0 J_1 J_2} P \varphi_2 = \frac{(M_{\text{maks}} - M_c)C}{J_1 J_2}.$$

φ_1 uchun ham xuddi shunday o'zgartirishlar qilib quyidagini olamiz:

$$P^4 \varphi_1 + \frac{M_{\text{maks}}}{\omega_0 J_1} P^3 \varphi_1 + \frac{(J_1 + J_2)C}{J_1 J_2} P^2 \varphi_1 +$$

$$+ \frac{M_{\text{maks}} C}{\omega_0 J_1 J_2} P \varphi_1 = \frac{(M_{\text{maks}} - M_c)C}{J_1 J_2}.$$

$\varphi_2 - \varphi_1 = \varphi$ almashtirish bajarib, hadlarni ayirib, quyidagini olamiz:

$$P^4 \varphi + \frac{M_{\text{maks}}}{\omega_0 J_1} P^3 \varphi + \frac{(J_1 + J_2)C}{J_1 J_2} P^2 \varphi + \frac{M_{\text{maks}} C}{\omega_0 J_1 J_2} P \varphi = 0.$$

$M_c = 0$ bo'lgan holga mos kelgan tenglama olindi. Bu tenglamaning yechimi quyidagi ko'rinishda bo'ladi:

$$\varphi = A + Be^{xt} + Ce^{zt} \sin Vt + De^{zt} \cos Vt, \quad (24)$$

bu yerda x , z va V lar bizga ma'lum bo'lgan (18), (19), (20) ifodalar orqali topiladi.

Dastlabki ishga tushirish pog'ona qarshiligi mavjud bo'lsa, boshlang'ich shartlar quyidagicha bo'ladi: $t = 0$ bo'lganda $\varphi = M_c/C$, $P\varphi = 0$. Bu shartni oldingi (22), (23) tenglamalarga qo'yib, $t = 0$ bo'lganda quyidagiga ega bo'lamiz:

$$P^2 \varphi_1 - P^2 \varphi_2 = \frac{M_{\text{maks}} - M_c}{J_1},$$

bundan:

$$A = \frac{M_c}{C}; \quad B = \frac{M_{\text{maks}} - M_c}{J_1[(z-x)^2 + V^2]};$$

$$C = \frac{(M_{\text{maks}} - M_c)(z-x)}{J_1 V[(z-x)^2 + V^2]}; \quad D = -\frac{(M_{\text{maks}} - M_c)}{J_1[(z-x)^2 + V^2]}.$$

Yuqorida olingan koeffitsiyentlarning qiymatlarini elastik deformatsiya (24) uchun olingan ifodaga qo'yib, quyidagini olamiz:

$$\varphi = \frac{(M_{\text{maks}} - M_c)}{J_1[(z-x)^2 + V^2]} \left[e^{xt} + e^{zt} \left(\frac{z-x}{V} \right) \sin vt - \cos vt \right] + \frac{M_c}{C}.$$

Elastik zvenoning momenti:

$$M_{\text{el}} = \varphi C = \frac{(M_{\text{maks}} - M_c)C}{J_1[(z-x)^2 + V^2]} \left[e^{xt} + e^{zt} \left(\frac{z-x}{V} \right) \sin vt - \cos vt \right] + M_c.$$

Momentning maksimal qiymati:

$$M_{\text{el.maks}} = \frac{(M_{\text{maks}} - M_c)C}{J_1[(z-x)^2 + V^2]} \left[e^{xt} + e^{zt} \sqrt{\frac{(z-x)^2 + V^2}{V}} \right] + M_c,$$

bu yerda: $t_M = \frac{1}{V} \arctg \frac{x-z}{V}.$

Dastlabki ishga tushirish pog'ona qarshiligi mavjud bo'lmasa, tizim harakatining tezlanishi ikki bosqichga bo'linadi: yetaklovchi massa harakatining boshidan statik

momentga mos bo'lgan elastik zvenoning deformatsiyasigacha hamda tizim harakatining boshlanishidan dinamik momentning ta'siri tamom bo'lguncha.

Birinchi bosqichda yetaklovchi massa harakatining tenglamasi quyidagicha yozilishi mumkin:

$$J_1 P^2 \varphi_1 + \varphi_1 C = M_{\text{maks}} \left(1 - \frac{1}{\omega_0} P \varphi_1 \right). \quad (25)$$

(25) tenglamaning umumiy yechimi:

$$\varphi_1 = A e^{y t} \sin q t + B e^{y t} \cos q t + \frac{M_{\text{maks}}}{C}, \quad (26)$$

bu yerda:

$$y = \frac{M_{\text{maks}}}{2\omega_0 J_1}; \quad q = \sqrt{\frac{C}{J_1} - \frac{M_{\text{maks}}^2}{4\omega_0^2 J_1^2}}.$$

Bu hol uchun boshlang'ich shartlar quyidagicha bo'ladi: $t = 0$ bo'lganda $\varphi_1 = 0$, $P\varphi_1 = 0$. Shartlarni (26) tenglamaning umumiy yechimiga qo'yamiz, unda

$$\varphi_1 = \frac{M_{\text{maks}} Y}{C q} e^{y t} \sin q t + \frac{M_{\text{maks}}}{C} (1 - e^{y t} \cos q t). \quad (27)$$

$\varphi_1 = M_c / C$ tengligiga erishganda, ikkinchi bosqichning ta'siri boshlanadi. φ_1 ning qiymatini qo'yib, quyidagini olamiz:

$$\frac{M_{\text{maks}} - M_c}{M_{\text{maks}}} = e^{y t_0} \left(\cos q t_0 - \frac{Y}{q} \sin q t_0 \right),$$

bu yerda: t_0 — grafik usulda yoki tanlash yo'li bilan aniqlanadigan ikkinchi bosqichning boshlanish vaqti.

Ikkinchi bosqich boshlanishida elastik zveno deformatsiyasining tezligini topamiz. Buning uchun (27) ifodaning hosilasini olib, yetaklanuvchi massa J_2 harakatining boshlang'ich vaqtida yetaklovchi massa J_1 harakati tezligini aniqlaymiz:

$$\omega = (P\varphi_1) t_0 = \frac{M_{\text{maks}} (Y^2 + q^2)}{C q} e^{y t} \sin q t_0.$$

Bosqichning boshlanishidagi ikkinchi hosilasi:

$$\varepsilon = (P^2 \varphi_1) t_0 = \frac{M_{\text{maks}}}{C q} (Y^2 + q^2) e^{y t_0} \left(\cos q t_0 + \frac{Y}{q} \sin q t_0 \right).$$

Tenglamaning umumiy yechimi quyidagicha bo'ladi:

$$\varphi = A + B e^{x t} + C e^{x t} \sin v t + D e^{x t} \cos v t. \quad (28)$$

Vaqt hisobini ikkinchi bosqichning boshlanishidan olinganda boshlang'ich shartlar: $t = 0$ bo'lganda $\varphi = M_c / C$; $P\varphi = \omega$; $P^2 \varphi = \varepsilon$.

$t \rightarrow \infty$ da $\varphi = M_c / C$ va $A = M_c / C$, $B = -\Phi$ ni e'tiborga olib, boshlang'ich shartlarni (28) tenglamaga qo'yib, elastik zveno deformatsiyasi uchun quyidagi ifodaga ega bo'lamiz:

$$\varphi = \frac{\varepsilon - 2\omega z}{(x-z)^2 + V^2} [e^{x t} - e^{x t} \cos v t] + \frac{\omega(x^2 - z^2 + v^2) + \varepsilon(z-x)}{V[(x-z)^2 + V^2]} e^{x t} \sin v t + \frac{M_c}{C}.$$

Elastik zvenoga ta'sir qiluvchi moment:

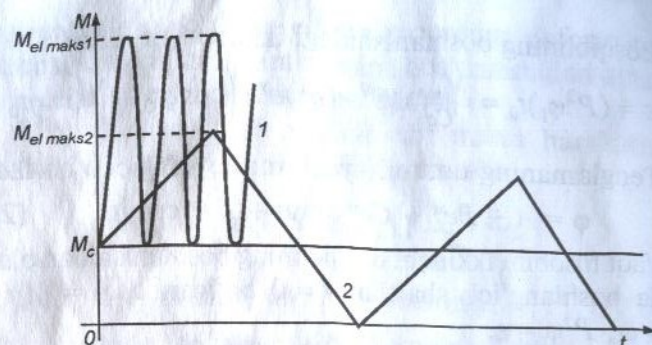
$$M_{\text{el}} = \varphi C = \frac{(\varepsilon - 2\omega z)C}{(x-z)^2 + V^2} [e^{x t} - e^{x t} \cos v t] + \frac{[\omega(x^2 - z^2 + v^2) + \varepsilon(z-x)]C}{V[(x-z)^2 + V^2]} e^{x t} \sin v t + M_c.$$

Elastik momentning maksimal qiymati

$$M_{\text{el.maks}} = \frac{C}{(x-z)^2 + V^2} \left[(\varepsilon - 2\omega z) e^{x t_{\text{maks}}} + e^{x t_{\text{maks}}} \times \sqrt{\frac{V^2 (\varepsilon - 2\omega z)^2 + [\omega(x^2 - z^2 + v^2) + \varepsilon(z-x)]^2}{z^2 + V^2}} \right] + M_c,$$

bunda $M_{\text{el.maks}}$ momentga mos keluvchi vaqt quyidagicha aniqlanadi:

$$t_{\text{maks}} = \frac{1}{V} \arctg \frac{[(\varepsilon - 2\omega z)z - [\omega(x^2 - z^2 + v^2) + \varepsilon(z-x)]]V}{(\varepsilon - 2\omega z)V^2 + [\omega(x^2 - z^2 + v^2) + \varepsilon(z-x)]z}.$$



7-rasm.

Momentning maksimal qiymatini aniqlash uchun trigonometrik funksiya arctg ning oldingi ikkita musbat qiymatining kattasidan foydalaniladi.

7-rasmda elektrodvigatel momenti o'zgarishining ikkita holati:

1. $M = \text{const}$;

2. $M = M_{\text{maks}}$ uchun $M = M_{\text{maks}} \left(1 - \frac{1}{\omega_0} \cdot \frac{d\varphi_1}{dt} \right)$ elastik zveno momenti o'zgarishi ko'rsatilgan.

7. Kran mexanizmlarining elektromexanikaviy tizimlarida o'tkinchi rejimlarni tahlil qilish

Kran mexanizmlarining elektromexanikaviy tizimlarining turli ish rejimlarida elastik zvenolari qabul qiladigan deformatsiya va momentlar uchun yuqorida olingan munosabatlar o'tkinchi rejimlarda tizim qay ahvolda bo'lishiga tizim parametrlari ta'sirini aniqlashga imkon beradi.

Elektromexanikaviy tizimning xususiy tebranish chastotasi elastik zvenoning qattiqligi C pasayishi va keltiruvchi J_2 va keltiriluvchi massalari J_1 ning inersiya momentlarining kattalashuvi bilan kamayadi.

Tizimning keltirilgan qattiqligi va elektrodvigatelning inersiya momentining kattalashuvi bilan elastik zveno deformatsiyasi kamayadi. Elektrodvigatelning dinamik mo-

mentini va kelishiluvchi massa J_2 ning inersiya momentini ortishi bilan elastik zvenoning deformatsiyasi kattalashadi.

Elektrodvigatelning rotori zanjiriga qo'shimcha qarshilikning kiritilishi tizim tebranishining chastotasini va elastik zveno deformatsiyasi qiymatini pasaytiradi.

Dastlabki ishga tushirish pog'onasi mavjud bo'lsa, kuchli uzatish elementlarining yuklanishi 40 % ga kamayadi.

Dinamikaviy yuklar yuklanish hosil qilgan statik momentni anchagina qamaytiradi. Tizimning yetaklanuvchi massasining inersiya momenti J_2 ning kattalashuvi tizim tezlanishining kamayishiga olib keladi. Mexanizmning elektr yuritmasini ishga tushirish uchun hisoblangan dastlabki qarshilik pog'onasi bo'lgan va dastlabki qarshilik pog'onasi bo'lmagan hollarda, dinamik koeffitsiyentlarning chegaraviy o'zgarish qiymatlari quyidagi jadvalda keltirilgan.

Kran mexanizmlari	Dinamik koeffitsiyentning o'zgarish chegarasi	
	Ishga tushirishda dastlabki qarshilik pog'onasi bor	Ishga tushirishda dastlabki qarshilik pog'onasi yo'q
Ko'tarish (umum qo'llaniladigan kranlar uchun)	1,05	1,25
Aravachani harakatlantirish	2,15	3,0
Kranni harakatlantirish	2,35	3,35
Kranni aylantirish	2,8	4,25
Kran o'qi uzunligining o'zgarishi	1,1	2,0

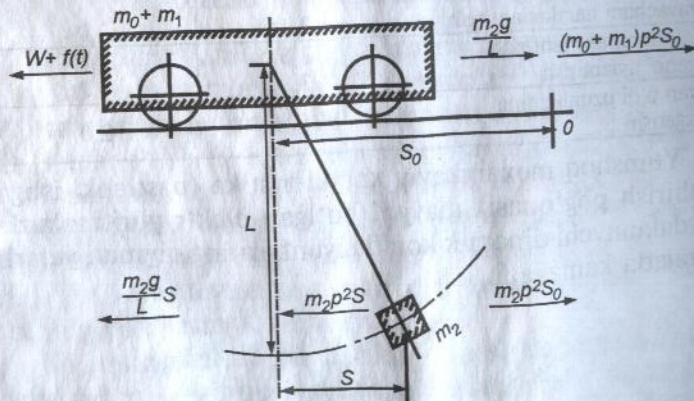
Yumshoq mexanikaviy xarakteristika (dastlabki ishga tushirish pog'onasi) mavjud bo'lgan elektr yuritmalarda foydalanuvchi dinamik koeffitsiyentlarning qiymati yetarli darajada kamayadi.

8. Kranlarni gorizontaal yoʻnalishda harakatlantiruvchi mexanizmlarni ishga tushirish va toʻxtatishda yuklarning tebranishi

Koʻpriksimon kran, echkisimon yoki portal yuklagichlarning aravachasi yoki kraning oʻzi harakatlanayotganda yukning gorizontaal harakatlanish holatini koʻrib chiqamiz. Qurilmaning umumlashgan sxemasini ikki massali deb qarash mumkin, birinchisini toʻgʻri chiziqli boʻyicha harakatlanadigan, ikkinchisini esa birinchisi bilan choʻzilmaydigan ip orqali bogʻlangan va tebranma harakat qiladigan ikkita massa koʻrinishida tasvirlash mumkin (8-rasm).

m_0 , m_1 , m_2 lar bilan mos holda kraning siljish mexanizmining yuritmasi va yukning keltirilgan massalarini ifodalaymiz; L — yukning koʻtarilgan holatida tortuvchi arqonning uzunligi; S — yuk tebranishining amplitudasi; S_0 — qoʻzgʻalmas koordinata boshidan t vaqtda aravacha yoki kranigacha boʻlgan masofa; t — vaqt; g — ogʻirlik kuchlari tezlanishi.

Kran yoki aravachaning tezligi oshib borganida yuk harakatlanishining differensial tenglamasi quyidagi koʻrinishga egadir:



8-rasm.

$$m_2 P^2 S - m_2 P^2 S_0 + \frac{m_2 g}{L} S = 0$$

yoki

$$m_2 (P^2 S - P^2 S_0) + \frac{m_2 g}{L} S = 0. \quad (29)$$

Kran yoki aravachaning harakatlanish tenglamasi:

$$(m_0 + m_1) P^2 S_0 + \frac{m_2 g}{L} S = f(t). \quad (30)$$

(29) dan S_0 boʻyicha ikkinchi tartibli hosila olamiz:

$$P^2 S = P^2 S_0 + \frac{g S}{L}.$$

Olingan ifodani (30) tenglamaga qoʻyamiz:

$$(m_0 + m_1) P^2 S_0 + \frac{g}{L} (m_0 + m_1 + m_2) S = f(t). \quad (31)$$

Bu ifodani quyidagi koʻrinishda yozamiz:

$$P^2 S_0 + \frac{g}{L} \left(1 + \frac{m_2}{m_0 + m_1} \right) S = \frac{f(t)}{m_0 + m_1}. \quad (32)$$

Tenglamaning umumiy yechimi quyidagicha yoziladi:

$$S = A \sin \sqrt{\frac{g}{L} \left(1 + \frac{m_2}{m_0 + m_1} \right)} t + B \cos \sqrt{\frac{g}{L} \left(1 + \frac{m_2}{m_0 + m_1} \right)} t + f(t)$$

yoki

$$S = A \sin \nu_1 t + B \cos \nu_1 t + f(t),$$

$$\text{bu yerda: } \nu_1 = \sqrt{\frac{g}{L} \left(1 + \frac{m_2}{m_0 + m_1} \right)}.$$

Taqriban $f(t) = F_{\text{din}}$ deb qabul qilib, (31) tenglamaning xususiy yechimini yozamiz:

$$f(t) = \frac{F_{\text{din}} L}{(m_0 + m_1 + m_2) g}.$$

Tenglamaning umumiy yechimi toʻla shaklda quyidagicha boʻladi:

$$S = A \sin \nu t_1 + B \cos \nu t_1 + \frac{F_{\text{din}} L}{(m_0 + m_1 + m_2)g}.$$

Boshlang'ich shartlar: $t = 0$ bo'lganda $S = 0$, $PS = 0$, u holda

$$A = 0; B = -\frac{F_{\text{din}} L}{(m_0 + m_1 + m_2)g}.$$

Tenglama umumiy yechimining so'nggi ko'rinishi quyidagicha:

$$S = \frac{F_{\text{din}} L}{(m_0 + m_1 + m_2)g} \left[1 - \cos \sqrt{\frac{g}{L} \left(1 + \frac{m_2}{m_0 + m_1} \right)} t \right]. \quad (33)$$

$S = f(t)$ bog'lanishni grafik ko'rinishda 9-rasmda chizilgandek ko'rsatish mumkin. Unga ko'ra kran yoki aravachaning tezligi o'sib borganda yoki ular tormozlanganda yuk tebranadi, uning o'rtacha amplitudasi:

$$S_{\text{or}} = -\frac{F_{\text{din}} L}{(m_0 + m_1 + m_2)g}$$

va tebranish chastotasi:

$$\nu_1 = \sqrt{\frac{g}{L} \left(1 + \frac{m_2}{m_0 + m_1} \right)}. \quad (34)$$

Yukning maksimal tebranish amplitudasi:

$$S_{\text{maks}} = -\frac{2F_{\text{din}} L}{(m_0 + m_1 + m_2)g}.$$

(34) dan ko'rinib turibdiki, yukning tebranish chastotasi yukning osilish uzunligi L , yukning aravacha va



9-rasm.

kraning keltirilgan massasi qiymatiga bog'liqdir. Yukning osilish uzunligi L kamaysa, tebranish chastotasi ortadi va amaliy hisoblashlarda eng og'ir mehnat sharoitiga mos keladigan eng kichik qiymati e'tiborga olinadi.

Maksimal amplituda S_{maks} ga mos keladigan vaqt:

$$t_{\text{maks}} = \pi \sqrt{\frac{g}{L} \cdot \frac{m_0 + m_1}{m_0 + m_1 + m_2}}.$$

Yukning tebranishini kamaytirish yo'llarini aniqlash uchun (33) tenglamadan hosila olamiz:

$$PS = \frac{F_{\text{din}} L}{(m_0 + m_1 + m_2)g} \nu \sin \nu_1 t,$$

$\nu_1 t = 2\pi n$, bu yerda n — har qanday butun son.

Agar $S = 0$ va $PS = 0$ bo'lgan paytda kuchning ta'siri to'xtasa, bu kran yoki aravachaning tezligini o'sishini yoki tormozlanishini tamom bo'lganiga mos keladi. Unda yukning tebranishi to'xtaydi. Bundan shu kelib chiqadiki, ishga tushirish va tormozlash vaqtini quyidagiga teng deb olish zarur:

$$t_1 = 2\pi n \sqrt{\frac{g}{L} \cdot \frac{m_0 + m_1}{m_0 + m_1 + m_2}}.$$

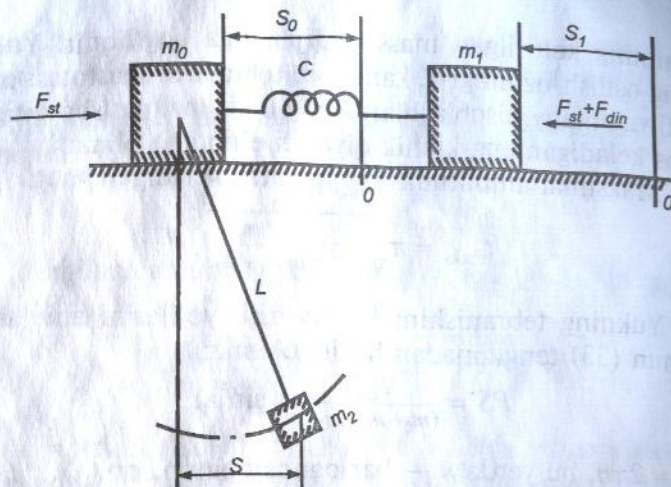
Ishga tushirish va tormozlash vaqtini elektrodvigatelning ishga tushirish va tormozlash momentlarining qiymatlarini o'zgartirib rostdash mumkin. Bunda bizga ma'lum bo'lgan

$$F_{\text{din}} = \frac{M_{\text{din}}^i}{R_k} \eta$$

tenglikdan foydalanamiz.

9. Yukning tebranish ta'siri va bo'g'inlarning elastiklik xususiyatini hisobga olgan holda ko'chma mexanizmlarni ishga tushirish va to'xtatish

Ko'chma mexanizmlarni ishga tushirilganda kran elementlarining va yukning harakatlanish sxemasi 10-rasmda keltirilgan.



10-rasm.

10-rasmdagi elementlarni quyidagicha belgilaymiz. m_1 — elektrodvigatel va muftaning aylanuvchi qismlarining keltirilgan massasi; m_0 — kran va aravachaning keltirilgan massasi; m_2 — ko'chiriladigan yukning massasi; S_1 — m_1 massaning koordinati; S_0 — m_0 massaning koordinati; S — yukning vertikal holatidan og'ish masofasi; C — ko'chma mexanizm vallarining keltirilgan qattiqligi; t_1 — ishga tushirish yoki to'xtatish vaqti; F_{st} — kran yoki aravachaning harakatlanishiga qarshi qarshilik kuchi; F_{din} — keltirilgan tezlatuvchi kuch; L — yukning yuqorida turgan holatida tortuvchi trosning uzunligi; g — og'irlik kuch tezlanishi.

m_1 massa harakatining differensial tenglamasi quyidagicha yoziladi:

$$m_1 P^2 S_1 + (S_1 - S_0)C = F_{st} + F_{din}. \quad (35)$$

m_0 massaga ta'sir etuvchi F_0 tashqi kuch $S = f(t)$ vaqt birligi qonuniyati bo'yicha o'zgaruvchi, uning harakatlanishiga qarshilik ko'rsatuvchi qarshilikdan va yuk og'irligining gorizontaal tashkil etuvchisi $F_G = Sm_2g/L$ ning yig'indisidan iboratdir:

$$F_0 = -F_{st} - \frac{m_2g}{L} \varphi(t).$$

m_0 massa harakatining differensial tenglamasi quyidagi ko'rinishga ega bo'ladi:

$$m_0 P^2 S_0 + (S_1 - S_0)C = -F_{st} - \frac{m_2g}{L} \varphi(t). \quad (36)$$

(35) ifodani m_0 ga, (36) ifodani m_1 ga ko'paytirib va (33) ifodadan $S = f(t)$ ni qiymatini qo'yib quyidagini olamiz:

$$m_0 m_1 P^2 S_1 + m_0 (S_1 - S_0)C = F_{st} m_0 + F_{din} m_0,$$

$$m_0 m_1 P^2 S_1 + m_1 (S_1 - S_0)C = -F_{st} m_1 - \frac{m_1 m_2 g}{L} \times$$

$$\times \frac{F_{din} L}{(m_0 + m_1 + m_2)g} [1 - \cos \nu_1 t].$$

Birinchi tenglamani boshqa tenglama hadlaridan ayirib va yuqori hosilaning koeffitsiyentlaridan qutilib, quyidagini olamiz:

$$(P^2 S_1 - P^2 S_0) + \frac{(m_0 + m_1)C}{m_0 m_1} (S_1 - S_0) = \quad (37)$$

$$= \frac{F_{st}(m_0 + m_1)}{m_0 m_1} + \frac{F_{din} m_0}{m_0 m_1} + \frac{F_{din} m_2 m_1}{m_0 m_1 (m_0 + m_1 + m_2)} [1 - \cos \nu_1 t].$$

Tenglamani o'ng tomonisiz umumiy yechimi quyidagi ko'rinishga ega bo'ladi:

$$(S_1 - S_0) = A \sin \nu_2 t + B \cos \nu_2 t,$$

bu yerda:

$$\nu_2 = \sqrt{\frac{C(m_0 + m_1)}{m_0 m_1}}.$$

Tenglamani xususiy yechimini quyidagi ko'rinishda olamiz:

$$(S_1 - S_0) = C + D \cos \nu_1 t,$$

bu yerda:

$$v_1 = \frac{g}{L} \left(1 + \frac{m_2}{m_0 m_1} \right).$$

$(S_1 - S_0)$ ni (37) ifodaga qo'yib, quyidagiga ega bo'lamiz

$$C = \frac{F_{din}}{v_2^2} \left(\frac{1}{m_1} + \frac{m_2 g}{L v_1^2 m_0 (m_0 + m_1)} \right) + \frac{F_{st}}{C},$$

$$D = - \frac{F_{din} m_2 g}{L v_1^2 m_0 (m_0 + m_1) (v_2^2 - v_1^2)}.$$

(37) tenglamaning to'liq yechimini quyidagi ko'rinishda yozamiz:

$$(S_1 - S_0) = A \sin v_2 t + B \cos v_2 t + \frac{F_{din} m_2 g}{L v_1^2 m_0 (m_0 + m_1)} \times$$

$$\times \left(\frac{1}{v_2^2} - \frac{1}{v_2^2 - v_1^2} \cos v_1 t \right) + \frac{F_{din}}{v_2^2 m_1} + \frac{F_{st}}{C}.$$

Agar elektrodvigatelni ishga tushirguncha dastlabki qarshilik pog'onasi mavjud bo'lsa, uning valiga qiymati statik momentga deyarli yaqin bo'lgan qandaydir moment hosil bo'ladi. Bu holda mexanizm elementlari zo'riqqan holatda bo'ladi va elementlarning deformatsiyalanish tezligi nolga teng, deb hisoblash mumkin. Unda $t = 0$ bo'lganda

$$S_1 - S_0 = F_{st}/C; \quad PS_1 - PS_0 = 0.$$

(37) tenglamaga boshlang'ich shartlarni qo'yib, quyidagini olamiz:

$$A = 0, \quad B = - \frac{F_{din}}{v_2^2} \left(\frac{1}{m_1} - \frac{m_2 g}{L m_0 (m_0 + m_1) (v_2^2 - v_1^2)} \right).$$

Elastik zvenoning deformatsiyasi uchun quyidagiga ega bo'lamiz:

$$(S_1 - S_0) = \frac{F_{din}}{v_2^2 m_1} (1 - \cos v_2 t) + \frac{F_{din} m_2 g}{L m_0 (m_0 + m_1) (v_2^2 - v_1^2)} \times$$

$$\times \left(\frac{1}{v_2^2} \cos v_2 t - \frac{1}{v_1^2} \cos v_1 t \right) + \frac{F_{din} m_2 g}{L m_0 (m_0 + m_1) (v_2^2 - v_1^2)} + \frac{F_{st}}{C}.$$

Mexanizmning elastik zvenosi qabul qiluvchi kuch:

$$F_{elas} = (S_1 - S_0) C.$$

Unda tenglamaning so'nggi ko'rinishini quyidagicha yozamiz

$$F_{elas} = \frac{F_{din} C}{v_2^2 m_1} (1 - \cos v_2 t) + \frac{F_{din} m_2 g C}{L m_0 (m_0 + m_1) (v_2^2 - v_1^2)} \times$$

$$\times \left(\frac{1}{v_2^2} \cos v_2 t - \frac{1}{v_1^2} \cos v_1 t \right) + \frac{F_{din} m_2 g C}{L m_0 (m_0 + m_1) (v_2^2 - v_1^2)} + F_{st}.$$

Ko'chma mexanizmni ishga tushirganda $F = f(t)$ ning o'zgarish egri chiziqlari 11-rasmda keltirilgan.

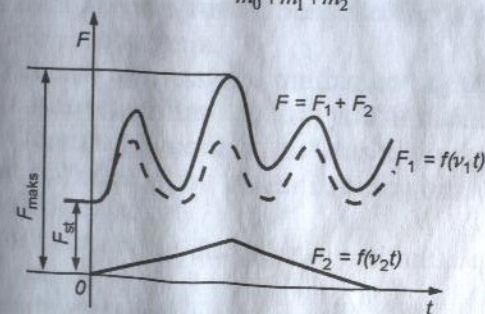
Yig'indi kuch F , v_1 va v_2 chastotali tebranuvchi tizimning bir-birining ustiga tushishining natijasi bo'lib, ular bir-biriga nisbatan mustaqildir va kuchlarning maksimum qiymatlari istagan qiymatlarda to'g'ri kelishi mumkin.

U holda

$$F_{maks} = \frac{F_{din} C}{v_2^2 m_1} + \frac{2 F_{din} m_2 g C}{L m_0 (m_0 + m_1) (v_2^2 - v_1^2)} + F_{st}$$

yoki v_1 va v_2 larning o'rniga ularning qiymatlarini qo'yib va berilgan ifodani o'zgartirib quyidagini olamiz:

$$F_{maks} = \frac{2 F_{din} (m_0 + m_1)}{m_0 + m_1 + m_2} + F_{st}.$$



11-rasm.

Olingan ifodani tahlil qilib chiqamiz.

Ko'pchilik ma'lum bo'lgan konstruksiyalarda $m_0 + m_2/m_0 + m_1 + m_2$ kattalikning nisbati 0,8...0,9 chegarasidadir. Kran elektrodvigatellarining dinamik momentlari M_{nom} dan to $2M_{\text{nom}}$ gacha o'zgaradi, shuning uchun $F_{\text{din}} \approx F_{\text{st}} \dots 2F_{\text{st}}$ deb qabul qilish mumkin. Unda

$$F_{\text{maks}} \approx 4F_{\text{st}} + F_{\text{st}} \approx 5F_{\text{st}}.$$

Yukning eng yuqori ko'tarilgan holatidagi tebranish chastotasi 0,2...0,3 Gs chegarasiga to'g'ri keladikim, uning tebranish davri $T = 3..5$ s ga tengdir. Yukning tebranish amplitudasini kamaytirishning eng ko'p tarqalgan usullari yuritmaning o'rtacha tezlanishini, ya'ni dinamik moment M_{din} ni chegaralashdir:

$$A_{\text{ort}} = \frac{F_{\text{din}}}{m_0 + m_1}.$$

Bunda yuritmaning o'tkinchi jarayonining o'tish vaqti cho'ziladi, ya'ni 2,0—5,0 s gacha kattalashadi. Bu esa ko'p hollarda mexanizmning ish unumdorligini kamaytiradi. F_{din} (M_{din}) dinamik kuch (dinamik moment)ni vaqt bo'yicha ma'lum bir qonun asosida o'zgartirib shakllantirish yo'li bilan, tebranish amplitudasini yanada kamaytirish mumkin.

II BO'LIM

LIFTLARNING ELEKTROMEXANIKAVIY TIZIMLARI

Liflarni harakatga keltiruvchi elektr yuritmani ishga tushirish jarayonini tadqiq qilishda quyidagilar o'rinli deb faraz qilamiz:

1. Lift o'rnatilgan asosni mutlaqo qattiq deb olamiz, chunki mexanizmlar temir beton to'sinlarda montaj qilinadi. Ularning qattiqligi po'lat arqon qattiqligidan bir necha marta kattadir.

2. Elektr yuritma tezlanishining oshib borishi bir necha sekunda bo'lganligi sababli, po'lat arqonning uzunligi shu vaqt davomida o'zgarmas bo'lib qolganligi uchun, po'lat arqonning qattiqligini o'zgarmas deb olamiz.

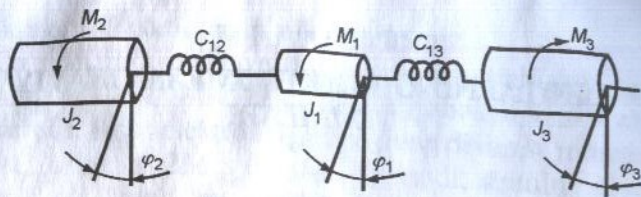
3. Elektr yuritma, kabina va yukka qarama-qarshi (posangi) yuk massalariga nisbatan po'lat arqonning massasi kichik bo'lganligi uchun uni hisobga olmaymiz, passajir va yuk tashuvchi liftlarda arqon massasini hisobga olinmaydi.

4. Po'lat arqon o'tuvchi bosh bloklarda arqon sirpanmaydi deb hisoblaymiz.

5. Yuklarning massasini mutlaq qattiq deb olamiz. Bu esa yuk tashuvchi liftlarda qattiq yuklar tashilishiga to'g'ri keladi. Odamlarni yuqoriga ko'tarishda yukning tebranishi sodir bo'ladikim, bu mexanizmning dinamik yuklanishini yumshatadi.

Liftni uchta erkin darajali tizim sifatida qarash mumkin (12-rasm).

Rasmda elementlar quyidagicha belgilangan:



12-rasm.

J_1 — rotorning inersiya momenti; M — elektrodvigatelni ishga tushuruvchi moment; J_2 — kabina va yukning inersiya momenti; M_2 — kabina va yukning hosil qiladigan momenti; J_3 — qarama-qarshi (posangi) yuk hosil qiladigan moment; C_{12} va C_{13} kabina, po'lat arqonning va qarama-qarshi (posangi) yukning qattiqligi; $\varphi_1, \varphi_2, \varphi_3$ — masalarning burchak koordinatalari.

Yuklangan holatda bo'lgan tizimning tezligi oshib borishi uchun harakat tenglamasi quyidagi ko'rinishga ega:

$$\left. \begin{aligned} J_1 P^2 \varphi_1 + (\varphi_1 - \varphi_2) C_{12} - (\varphi_3 - \varphi_1) C_{13} &= M, \\ J_2 P^2 \varphi_2 - (\varphi_1 - \varphi_2) C_{12} &= M_2, \\ J_3 P^2 \varphi_3 - (\varphi_3 - \varphi_1) C_{13} &= M_3. \end{aligned} \right\} \quad (38)$$

Noma'lumlarni qayta qo'yish yo'li bilan chiqarib tashlab, differensial tenglamalarning bitta o'zgaruvchili va uning hosilalari tizimiga keltirish mumkin:

$$P^6 \varphi_i + \left[\frac{(J_1 + J_3) C_{13}}{J_1 J_3} \right] P^4 \varphi_i + \frac{(J_1 + J_2 + J_3) C_{12} C_{13}}{J_1 J_2 J_3} P^2 \varphi_i = \frac{(M + M_2 - M_3) C_{12} C_{13}}{J_1 J_2 J_3},$$

bu yerda: $i = 1, 2, 3$.

(39) tenglamani ikki marta integrallab, quyidagini olamiz:

$$P^4 \varphi_i + \left[\frac{(J_1 + J_2) C_{12}}{J_1 J_2} + \frac{(J_1 + J_3) C_{13}}{J_1 J_3} \right] P^2 \varphi_i + \frac{(J_1 + J_2 + J_3) C_{12} C_{13}}{J_1 J_2 J_3} \varphi_i =$$

$$= \frac{(M + M_2 - M_3) C_{12} C_{13}}{2 J_1 J_2 J_3} t^2 + H t + E. \quad (40)$$

(40) tenglamaning umumiy yechimi quyidagi ko'rinishga ega:

$$\varphi_i = A_i \sin \nu_1 t + B_i \cos \nu_1 t + C_i \sin \nu_2 t + D_i \cos \nu_2 t + N i t^2 + K i t + L i,$$

bu yerda:

$$\nu_{1,2} = \sqrt{\frac{(J_1 + J_2) C_{12}}{2 J_1 J_2} + \frac{(J_1 + J_3) C_{13}}{2 J_1 J_3} \pm \sqrt{\left[\frac{(J_1 + J_2) C_{12}}{2 J_1 J_2} + \frac{(J_1 + J_3) C_{13}}{2 J_1 J_3} \right]^2 - \frac{(J_1 + J_2 + J_3) C_{12} C_{13}}{J_1 J_2 J_3}}},$$

$\varphi_1, \varphi_2, \varphi_3$ lar uchun mos holda (40) tenglamaning xususiy yechimini va integrallash doimiylari A, B, C, D larni olish mumkin. Liftning elektr yuritmasi uchun $t = 0$ bo'lganda, boshlang'ich shartlar: $\varphi_1 = 0, p\varphi_1 = 0, \varphi_2 = M_2/C_{12}, p\varphi_2 = 0, \varphi_3 = M_3/C_{13}, p\varphi_3 = 0$.

(38) tenglama tizimidan $t = 0$ bo'lganda quyidagilarni olamiz:

$$P^2 \varphi_1 = \frac{M + M_2 - M_3}{J_1}, P^3 \varphi_1 = 0, P^4 \varphi_1 = \frac{(M + M_2 - M_3)(C_{12} - C_{13})}{J_1^2},$$

$$P^6 \varphi_1 = 0, P^2 \varphi_2 = 0, P^3 \varphi_2 = 0, P^4 \varphi_2 = \frac{(M + M_2 - M_3) C_{12}}{J_1 J_2},$$

$$P^5 \varphi_2 = 0, P^2 \varphi_3 = 0, P^3 \varphi_3 = 0,$$

$$P^4 \varphi_3 = \frac{(M + M_2 - M_3) C_{13}}{J_1 J_3}, P^5 \varphi_3 = 0.$$

Boshlang'ich va olingan shartlarni qo'yib, xususiy yechimini topamiz:

$$\varphi_1 = B_1 \cos \nu_1 t + D_1 \cos \nu_2 t + \frac{(M + M_2 - M_3) t^2}{2(J_1 + J_2 + J_3)} + L_1,$$

$$\varphi_2 = B_2 \cos \nu_1 t + D_2 \cos \nu_2 t + \frac{(M+M_2-M_3)t^2}{2(J_1+J_2+J_3)} + L_2,$$

$$\varphi_3 = B_3 \cos \nu_1 t + D_3 \cos \nu_2 t + \frac{(M+M_2-M_3)t^2}{2(J_1+J_2+J_3)} + L_3.$$

Elastik zveno qabul qiladigan momentlar:

$$M_{12} = (\varphi_1 - \varphi_2) C_{12}, \quad M_{13} = (\varphi_1 - \varphi_3) C_{13}.$$

Elastik zvenolardagi momentlar:

$$M_{12} = \frac{(M+M_2-M_3)C_{12}}{J_1(\nu_1^2-\nu_2^2)} \left[\left(\frac{C_{12}+C_{12}+C_{13}-\nu_1^2}{J_1} \right) \frac{1}{\nu_2^2} \cos \nu_2 t - \right. \\ \left. - \frac{1}{\nu_1^2} \left(\frac{C_{12}}{J_2} + \frac{C_{12}+C_{13}}{J_1} - \nu_2^2 \right) \cos \nu_1 t \right] + \frac{(M+M_2+M_3)J_2}{J_1+J_2+J_3} + M_2, \quad (41)$$

$$M_{13} = \frac{(M+M_2-M_3)C_{13}}{J_1(\nu_1^2-\nu_2^2)} \left[\left(\frac{C_{13}+C_{12}+C_{13}-\nu_1^2}{J_3} \right) \frac{1}{\nu_1^2} \cos \nu_1 t - \right. \\ \left. - \frac{1}{\nu_2^2} \left(\frac{C_{13}}{J_3} + \frac{C_{12}+C_{13}}{J_1} - \nu_2^2 \right) \cos \nu_2 t \right] + \frac{(M+M_2-M_3)J_2}{J_1+J_2+J_3} + M_3. \quad (42)$$

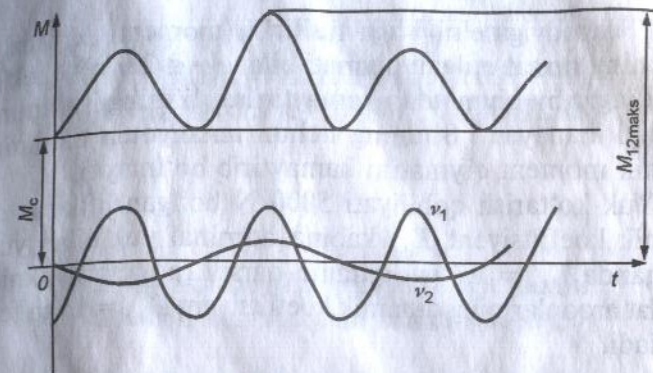
Olingan (41) va (42) ifodalarni umumlashtirilgan holda quyidagicha yozish mumkin:

$$M_{12} = a_1(b_1 \cos \nu_2 t - c_1 \cos \nu_1 t) + d_1 + l_2; \\ M_{13} = a_2(b_2 \cos \nu_2 t - c_2 \cos \nu_1 t) + d_2 + l_2.$$

Erkinlik darajasi uchta bo'lgan tizim uchun elastik zvenoning bittasining yuk o'zgarishining egri chiziqlari 13-rasmda keltirilgan.

Egri chiziqlardan eng katta yuk ketma-ket kelayotgan tebranish to'liqining birida vujudga keladi. Chunki kosinus -1 dan $+1$ gacha o'zgaradi, unda yukning eng katta qiymatlarida ularning ayirmasini aniqlash mumkin.

M_{12} momentning eng yomon sharoiti: $\cos \nu_1 t = \cos \nu_2 t = -1$ bo'lgandadir, bunda maksimal yuk:



13-rasm.

$$M_{12\text{maks}} = \frac{2(M+M_2-M_3)J_2}{J_1+J_2+J_3} + M_2; \quad (43)$$

$\cos \nu_1 t = \cos \nu_2 t = 1$ bo'lganda, M_{13} moment quyidagiga teng bo'ladi:

$$M_{13\text{maks}} = \frac{2(M+M_2-M_3)J_2}{J_1+J_2+J_3} + M_3. \quad (44)$$

Bu moment qiymatlaridan biri maksimaldir.

Ma'lumki, qarama-qarshi yuk (posangi) va kabinaning bir-biriga nisbatan og'irligi quyidagi tenglamadan aniqlanadi:

$$G_{\text{pos}} = G_k + 0,5 G_{\text{yuk}} \quad (45)$$

bu yerda:

G_{pos} — qarama-qarshi (posangi) yukning massasi;

G_k — kabinaning massasi; G_{yuk} — yukning massasi.

(45) tenglamadan lift uchun elektrodvigatelning optimal quvvati aniqlanadi va shu sababli (43) va (44) tenglamalardagi elektrodvigatel va yukning hosil qilgan momenti hamda elektrodvigatelning inersiya momenti kabina va qarama-qarshi (posangi) yuklarning momentlari keng chegarada o'zgaradi.

Elektrodvigatelni ishga tushirish momenti M_{dv} tezlanishning ruxsat etilgan qiymati bilan ($\alpha \leq 2m/c^2$) cheklanadi, agar bu qiymatdan kamaytirilsa, liftning ish unumdorligi kamayadi. Shuning uchun amaliyotda tizimning elastik moment qiymatini kamaytirib bo'lmaydi.

Yuk ko'tarish qobiliyati 5000 N bo'lgan liftlarda dinamik koeffitsiyent K_{din} kabina nominal yuk bilan yuklanganda $K_{din} = 1,4$ ga, qarama-qarshi (posangi) yukning po'lat arqonlarining dinamik koeffitsiyent $K_{din} = 16$ ga teng bo'ladi.

III BO'LIM

EKSKAVATORLARNING ELEKTROMEXANIKAVIY TIZIMLARI

10. Mexanizmlarning elastik tizimlarini hisoblash sxemalarini soddalashtirish

Ko'pchilik umumsanoat mexanizmlari anchagina murakkab kinematik sxemaga ega, zvenolarning elastikligi e'tiborga olinganda, bu sxemalar yuqori darajali matematik tenglamalar bilan ifodalanadi. Erkinlik darajasi uchta va undan ortiq bo'lgan tizimlarni tahlil qilishda, ketma-ket yaqinlashish usulini qo'llab, juda katta hisoblash ishlarini bajarish orqali ularning asosiy parametrlari aniqlanadi. Inersiya momentlari va mexanizmning qattiqqligi munosabatlarini e'tiborga olib, odatda ko'p zvenoli, tizimni bitta yoki ikkita erkinlik darajasiga ega bo'lgan elastik tizim bilan almashtirishga harakat qiladilar. Ekskavatorning aylantiruvchi mexanizmi misolida elastik tizimni hisoblash sxemasini soddalashtirish yo'llarini ko'rib chiqamiz.

Ekskavatorning buruvchi mexanizmi va ishchi uskunalarining elastik tizimlarini hisoblash sxemasini erkinlik darajasi beshta bo'lgan hisoblash sxemasi ko'rinishida tasvirlash mumkin (14-a rasm).

Rasmda asosiy (bazaviy) kattaliklar sifatida eng keyingi valning qattiqqligi $C_3 = 1$ va buradigan platformaning inersiya momenti $J_4 = 1$ ga teng deb olingan. Bu kattaliklar nisbiy birlikda ifodalangan.

Cho'mich va uning ichidagi tuproqning inersiya momenti J_5 ning o'zgarish chegarasi va sxemada ko'rsatilgan ishchi uskunalarining qattiqqligi C_4 cho'mich va uning ichidagi tuproqni qanchalik uzoqqa uzatish mumkinligi chegarasini ko'rsatadi.

Tok rostlagichi sifatida I tipdagi integrallash rostlagichdan foydalaniladi, uning integrallash doimiysi T_i ga tengdir. U holda elektrodvigatelning yakor zanjirining vaqt doimiysi T_{ya} kompensatsiyalanmaydi. Yakor zanjiridagi tokni cheklash zvenosining $AA1$ kirish qismiga (uning xarakteristikasi shundayki, chiqish qiymati cheklangan, o'tkinchi jarayonda maksimal tezlanishni cheklashni ta'minlaydi) kuchlanish rostlagichining chiqishidagi signal I_{tt} va elektrodvigatelning qo'shimcha qutbi $LV1$ va kompensatsiya chulg'ami $LM2$ dan olinayotgan yakor toki bo'yicha manfiy teskari aloqalar qo'shiladi. $U_{TA} = K_{TA} * i_{ya}$.

Elektr yuritmani ishga tushirish paytida tayanch tokidan kamroq qiymatgacha tok o'sib borganda, cheklash zvenosining kirish qismiga katta signal beriladi va natijada kuchaytirgich $AA1$ to'yingan zonada ishlaydi, shu sababli o'zgartgichning elektr yurituvchi kuchi to'g'ri chiziqli qonuni bo'yicha tezlanish ruxsat etilgan chegaragacha o'zgaradi, bu esa yuritmaning mexanik qismining siltanishini chegaralashga imkon beradi.

Yuritma tok cheklash zonasida ishlab turgan vaqtida kuchlanish rostlagichi AV to'yingan zonada ishlaydi va kuchlanish rostlagichining chiqishidan cheklash zvenosining kirishiga o'zgaras signal $U_{TT} = \text{const}$ beradi, buning natijasida elektrodvigatelning yakor zanjiridan o'tayotgan tokning qiymati ruxsat etilgan tok qiymatiga tengdir. U holda o'zgartgichning kirishidagi kuchlanish elektrodvigatelning ruxsat etilgan tezlanishiga nisbatan proporsional o'zgaradi:

$$U_{*ikTR} = T_i \frac{du}{dt} = CT_i \varepsilon_{rux.et.},$$

bu yerda $\varepsilon_{rux.et.}$ — elektrodvigatelning ruxsat etilgan tezlanishi.

Agarda elektrodvigatelning yakor zanjiridan o'tayotgan tok kamaysa, $U_{TT} - K_{TO} * i_{ya}$ ko'payadi va cheklash zvenosi xarakteristikaning to'yinmagan qismiga o'tadi.

Sxemada o'zgartkichning VG kuchlanish bo'yicha U_{ko} teskari aloqadan foydalaniladi. Proporsional kuchlanish rostlagichining kirish qismida topshiriq kuchlanish darajasi (elektrodvigatel tezligi) U_{top} va kuchlanish bo'yicha teskari aloqa V_{lt} algebraik bir-biriga qo'shiladi. Elektr yuritmaning mexanik xarakteristikasining ishchi uchastkasining qattiqligini ta'minlash uchun kuchlanishni rostlashda kuchlanish rostlagichining AV kirish qismida tok bo'yicha musbat teskari aloqa signali beriladi. $I_{m.t.}$ tok bo'yicha musbat teskari aloqa kuchlanish rostlagichining AV kirish qismiga ko'effitsiyenti $K_{mt} = 1/K_{kr}$ bo'lgan qiymat beriladi.

Bu yerda K_{kr} — kuchlanish rostlagichining uzatma ko'effitsiyenti. Bu chiqish kuchlanishi I_{tt} kuchlanish rostlagichi xarakteristikasining to'g'ri chiziqli qismida ishlashini ta'minlaydi, uning tashkil etuvchilari bo'lib, har bir daqiqada tok bo'yicha manfiy teskari aloqa I_{ta} ning son qiymatiga tengdir, bu signal tokni cheklash $AA1$ zvenoning kirish qismiga ta'sir qiladi. Shunday qilib, bu yo'l bilan sozlashda tok bo'yicha musbat teskari aloqa ichki tok konturining ta'sirini kompensatsiya qiladi, natijada elektr yuritmaning mexanik xarakteristikasini yumshatadi va yakorni tok bo'yicha ochiq tizim deb qarash mumkin. Ekskavatorlarda qo'llaniladigan elektr yuritmaning mexanik xarakteristikasining ishchi zonasining qattiqligini yakor tokining musbat teskari aloqa ko'effitsiyentini tanlash orqali amalga oshiriladi.

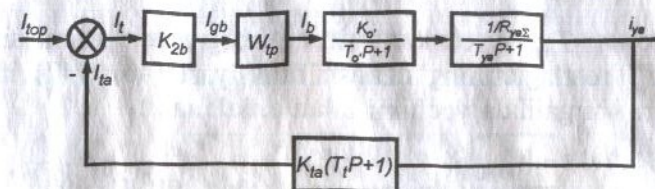
Tok bo'yicha manfiy teskari aloqa ta'sirini kompensatsiyalash elektrodvigatelning yakor zanjiriga berilayotgan kuchlanishni o'zgarasligini va elektr yuritma mexanik xarakteristikasining talabdagi qattiqligini ta'minlaydi. Ketma-ket korrektsiyali tizimlarda mavjud bo'lgan elektr yuritmaning statik xarakteristikasining qattiqligi bilan o'tkinchi jarayonning sifati orasidagi aloqani tuzatadi.

Kuchlanish rostlagichi AV tokni chegaralash zonasida ishlaganda to'yingan rejimda bo'ladi va uning chiqishida

$V_{\text{top}} = V_{\text{top.maks}} = \text{const}$ doimiy kuchlanish bo'ladi. Natijada tok bo'yicha musbat aloqa o'z ta'sirini yo'qotadi va tizim bir konturli rostlanuvchan tizim sifatida ishlaydi.

Strukturaning asosiy kamchiligi integral rostlagichning yakor zanjirining elektromagnit vaqt doimiysi T_{ya} ni kompensatsiya qila olmasligi, bu kompensatsiya qilinmaydigan vaqt doimiysi $T_{\mu} = T_i + T_{ya}$ ning oshib ketishiga olib keladi, natijada ketma-ket korreksiyaning bo'lishiga qaramasdan, elektr yuritmaning tezkorligi kamayadi. Bundan tashqari, elektrodvigatel tezligining o'zgarish tempi katta bo'lganda (bu esa ekskavator elektr yuritmasiga taalluqli) ichki elektr yurituvchi kuchning ta'siri bo'lishiga qaramasdan, yuritmaning statik xarakteristikasi bilan dinamik xarakteristikasining o'rtasida katta tafovut mavjuddir, bu hol ayniqsa o'ta yuklanishda, ishga tushirish va tormozlash rejimlarida o'z ta'sirini ko'rsatadi. Bu holda tokni rostlashning dinamik xatosi ΔI 30% va undan ortiqdir. Bu kamchilikni yo'qotish uchun tok bo'yicha manfiy aloqa signaliga rostlanayotgan qiymatning hosilasiga mutanosib bo'lgan tashkil etuvchi kiritiladi. Bu ketma-ket va parallel korreksiyaning qo'llashga ekvivalentdir. Lekin struktura parametrlarini tanlashga va ketma-ket korreksiyalash usuliga xos bo'lgan yo'lni qo'llashni qulaylashtirishga imkon beradi. Sxemada rostlagichlar sifatida yuqori chastotali shov-qinlarga sezgir bo'lmagan magnitli kuchaytirgichlardan foydalaniladi.

Ekskavator elektr yuritmasini sozlashda elektr yuritmaning berilgan dinamik ko'rsatkichlarini olish uchun qisqa tutashish rejimida (elektrodvigatelning qo'zg'atish zanjiri manbadan uzilgan holda) tok konturi va salt ishlash rejimida (yakor zanjiri uzoq bo'lganda) kuchlanish konturi sozlanadi. Bu rejimlarda yuritmalar eng qulay (optimal) sozlanganda mexanizm ishlaganda elektr yuritmaning dinamikasi qulay (optimal) bo'lishiga yaqinlashuvi ta'minlanadi. Ko'rilayotgan tizimning qisqa tutashish rejimi elektrodvigatelning elektr yurituvchi bo'yicha ichki



16-rasm.

aloqasi yo'q bo'lgan tizimning ishlash sharoitiga mos keladi. Salt ishlash rejimi bo'yicha kuchlanish konturini sozlash tezlik bo'yicha teskari aloqa o'rniga kuchlanish bo'yicha teskari aloqadan foydalanishga hamda dvigateling yakor toki bo'yicha musbat aloqani kompensatsiyalashni qo'llashga asoslangan. Shu sababli kuchlanish konturi ishlaganda tok bo'yicha teskari aloqa ochiq holda bo'ladi, deb hisoblash mumkin.

Qisqa tutashish rejimida qulaylashtirilgan tok konturining struktura sxemasi 16-rasmda keltirilgan. Tokni $T_{ya} + T_{o'} = T_{\mu}$ bo'lgan sharoitda tokni rostlash obyektini uzatish funksiyasini quyidagi ko'rinishga keltirish mumkin:

$$W_T(P) = \frac{K_{2b}K_{o'} / R_{ya}\Sigma}{(T_{ya}P + 1)(T_{o'}P + 1)} \approx \frac{K_{2b}K_{o'} / R_{ya}\Sigma}{(T_{\mu}'P + 1)}, \quad (46)$$

bu yerda: T_{μ}' — kompensatsiya qilinmaydigan vaqt doimiysi;

K_{2b} — chegaralash zvenosining uzatish koeffitsiyenti;

$K_{o'}$ — o'zgartgichning uzatish koeffitsiyenti;

$R_{ya\Sigma}$ — elektrodvigatelning yakor zanjiridagi qarshiliklarning yig'indisi;

$T_{o'}$ — o'zgartgichning vaqt doimiysi.

Zanjiri ochiq bo'lgan tok konturining uzatish funksiyasi quyidagi ko'rinishga ega bo'lishi lozim:

$$W_{\text{ochiq-ikT}}(P) = \frac{1/K_{OT}}{T_{OT}P(T_{\mu}'P + 1)}, \quad (47)$$

bu yerda: T_{OT} — tok konturining integrallash doimiysi.
 T_{ok} rostlagichning uzatish funksiyasi (46), (47) ifodalarni birgalikda yechimi bilan aniqlanadi:

$$W_{TP}(P) = W_{o+ikT}(P) \cdot W_T(P) = \frac{R_{ya\Sigma}}{K_{2b}K_oK_{OT}T_{OT}P} = \frac{1}{T_iP},$$

bu yerda: K_{OT} — tok bo'yicha teskari aloqaning uzatish koeffitsiyenti;

$$T_i = K_{2b}K_oK_{OT}/R_{ya\Sigma}.$$

Bunday sharoitda berk tok konturining uzatish funksiyasi quyidagicha ifodalanadi:

$$\Phi_T(P) = \frac{1/K_{OT}}{T_{OT}T'_\mu P^2 + (T_{OT} + T_T)P + 1}, \quad (48)$$

bu yerda: T_T — tok bo'yicha elastik aloqaning doimiysi.

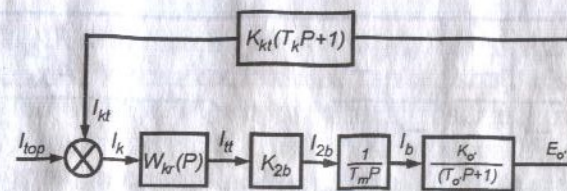
(48) ifodadan ma'lumki, tokni rostlash konturiga tokning hosilasiga mutanosib bo'lgan signalni kiritilishi vaqt doimiylari va jarayon xarakteri oralaridagi munosabatlarning qattiq bog'lanishlarini buzib, sozlash imkoniyatini kengaytiradi.

Ma'lumki, ketma-ket korreksiya elektr yuritmaning dinamik ko'rsatkichlarini olishni ta'minlaydi. Bu ko'rsatkichlar konturning $\alpha_T = T_{OT}/T_\mu$ munosabatlarini tanlash yo'li bilan aniqlanadi. Sozlash uchun texnik (modulli) optimal vaqt doimiylari $\alpha = 1...4$ orasida bo'ladi. Tok konturining tezkorligi vaqt doimiysi α bilan kompensatsiya qilinmaydigan vaqt doimiysi T'_μ darajani munosabatlari bilan aniqlanadi.

(48) xarakteristik tenglamaning ildizlari quyidagicha aniqlanadi:

$$P_{1,2} = \frac{1}{T_{OT}} \left(-\frac{(T_{OT} + T_T)/T'_\mu}{2} \pm \sqrt{\left[\frac{(T_{OT} + T_T)/T'_\mu}{4} \right]^2 - \frac{T_{OT}}{T'_\mu}} \right).$$

Aperiodik jarayonning chegaraviy holatida (diskriminant nolga teng):



17-rasm.

$$T_T = T'_\mu (2\sqrt{\alpha_T} - \alpha_T). \quad (49)$$

(49) ifodada T_T va T'_μ vaqt doimiylarining istalgan nisbatida xarakteristik tenglamaning mos diskriminantini ta'minlovchi elastik tashkil etuvchisini tanlab, chulg'amlar parametrini o'zgartirib, o'tkinchi jarayonning berilgan sifatini olish mumkinligini ko'rsatadi. Bu ishga tushirish va tormozlashdagi o'tkinchi jarayonlarda tok ΔI ni rostlashda yo'l qo'yiladigan eng kichik xatoni olish uchun lozim bo'lgan α_T ning optimal qiymatini tanlashga imkon beradi.

Olingan tok rostlagichining uzatish funksiyasi va kuchlanish rostlash konturini salt ishlash rejimidagi struktura sxemasi 17-rasmda keltirilgan:

Ochiq kuchlanish rostlagich konturining uzatish funksiyasi quyidagi ko'rinishga ega:

$$W_k(P) = \frac{1/K_{KT}}{T_{KT}P(T'_\mu P + 1)}, \quad (50)$$

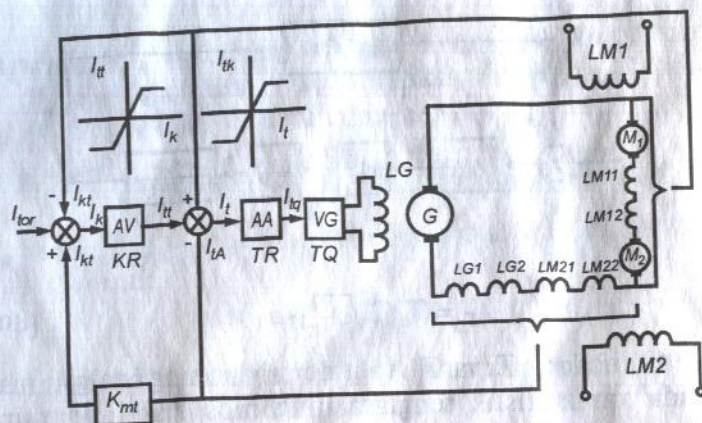
bu yerda: T'_μ — kichik o'zgarmas vaqt doimiysi. Bu vaqt doimiysi o'zgartirishning vaqt doimiysiga teng $T''_\mu = T'_\mu$.

Kuchlanishni rostlash obyekti konturi uchun uzatish funksiyasini quyidagicha yozish mumkin:

$$W_{OKR}(P) = K_{2b}K_o/PT_i(T''_\mu P + 1).$$

Kuchlanish rostlagichining uzatish funksiyasi:

$$W_{KR}(P) = \frac{T_i}{T_{2b}K_o \cdot K_{KT}T_{KT}} = K_{KR}. \quad (51)$$



(50) va (51) formulalardan kuchlanish bo'yicha berk konturning uzatish funksiyasi

$$\Phi_H(P) = \frac{1/K_{KT}}{T_{KT}T'_\mu P^2 + (T_{KT} + T_K)P + 1}$$

ko'rinishda ekanligi kelib chikadi.

Kuchlanish konturini sozlash tok konturini sozlash kabi bo'lib, u T_{KT} , T'_μ va T_K vaqt doimiylarining nisbatlarini tanlash yo'li bilan olib boriladi. α_K va T_K qiymatlari tok konturi uchun keltirib chiqarilgan formulalar bo'yicha aniqlanadi [2].

Generatorning qo'zg'atish chulg'am zanjiri, tiristorli o'zgartgich bilan ta'minlangan va oraliq kuchaytirgichli generator-dvigatel tizimining elektr yuritmasini boshqarishda ekskavator strukturasi optimal strukturasi 18-rasmda keltirilgan.

Struktura quyidagi elementlardan tashkil topgan: elektrodvigatel M_1 , M_2 generator G , qo'zg'atgich VG tokni cheklash zvenosi (tok rostlagichi) AA , kuchlanish rostlagichi AV dan iboratdir. Tok rostlagichining kirish qismiga topshiriq signal U_{top} va yakor zanjiridan olingan tok bo'yicha teskari aloqa U_{TT} signallari yig'indisi beriladi. Tok rostlagichi yakor zanjiri tokini chegaralovchi zveno sifati-

da ishlaydi va o'tkinchi jarayonda maksimal tezlanishni chegaralaydi. Mexanik xarakteristikaning ishchi qismining qattiqligini oshirish uchun kuchlanish rostlagichining kirish qismiga tok bo'yicha musbat teskari aloqa U_{MT} beriladi. Sxemada generatorning kuchlanishi U_{KT} bo'yicha manfiy teskari aloqadan foydalaniladi. Bu signal kuchlanish rostlagichning kirish qismida va tiristor uyg'otgich VG , generator G , tok rostlagich AA ni qurshab olgan generator kuchlanishi bo'yicha musbat teskari aloqa bilan algebraik qo'shiladi.

Zanjirning kuchlanish bo'yicha musbat teskari aloqa bilan qurshalgan va tok roslagichi AA tiristorli o'zgartgich VG va generator G dan iborat bo'lgan ichki qismining uzatish funksiyasi 19-rasmda keltirilgandek bo'ladi:

$$W_{\text{TR}, \text{TQ}, \text{G}}(P) = \frac{e_{\text{g}}(P)}{U_{\text{TG}}(P)} = \frac{K_{\text{TR}} K_{\text{TQ}} K_{\text{G}}}{(T_{\text{TR}} P + 1)(T_{\text{TQ}} P + 1)(T_{\text{K}} P + 1) - K_{\text{TR}} K_{\text{TQ}} K_{\text{G}} K},$$

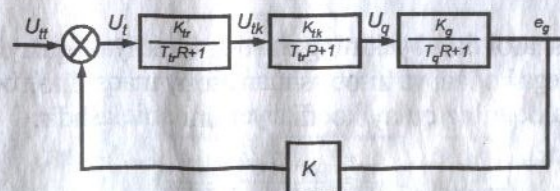
bu yerda:

K_{TR} , K_{TQ} , K_T va K — tok rostlagichi, tiristorli qo'zg'atgich, generator va kuchlanish bo'yicha musbat teskari aloqaning uzatish koeffitsiyentlari;

T_{TR} , T_{TQ} , T_K — tok rostlagichi, tiristorli qo'zg'atgich va generatorning uyg'otish zanjirining vaqt doimiylari.

Kuchlanish bo'yicha teskari aloqaning kritik koef-fitsiyentini olish uchun quyidagi tenglikni saqlash lozim:

$$K = K_{KR} = \frac{1}{K_{TR} K_{TO} K_G},$$



19-rasm.

$T_{TK}/T_K \approx 0$ va $T_{TR}/T_K \approx 0$ deb, (52) dan quyidagini olamiz:

$$W_{TR,TQ,G}(P) = \frac{e_g(P)}{U_{TG}(P)} = \frac{K_{TR}K_{TQ}K_G}{T_K P(T_U P + 1)}$$

bu yerda: $T_u = T_{TR} - T_K$ — tok rostlagichi va tiristorli qo'zg'atgichning yig'indi vaqt doimiysi.

$T_m > 2T_{ya}$ bo'lganda elektrodvigatelning elektr yurituvchi kuchi bo'yicha ichki teskari aloqaning dinamik jarayonlarga ta'siri rostlagichning berk tizimida uncha ahamiyatga ega emas, deyish mumkin, bu esa uni e'tiborga olmaslikka imkon beradi. Bu holda tokni rostlash konturining ochiq zanjirining uzatish funksiyasi quyidagi ko'rinishga ega bo'ladi:

$$W_{KT}(P) = \frac{K_{TR}K_{TQ}K_G 1/R_{ya\Sigma}}{T_K(T_U P + 1)(T_{ya} P + 1)},$$

bu yerda:

$R_{ya\Sigma}$ — elektrodvigatel yakor zanjirining qarshiliklar yig'indisi.

T_{ya} va T_o — vaqt doimiylarini kichik kompensatsiya qilib bo'lmaydigan vaqt doimiylari deb qarash mumkin, ya'ni $T'_\mu = T_o + T_{ya}$, u holda tok rostlash konturining bevosita zanjirining uzatish funksiyasi quyidagicha yoziladi:

$$W_{KT}(P) = \frac{K_{TR}K_{TQ}K_G 1/R_{ya\Sigma}}{T_K(T'_\mu P + 1)} = \frac{1/K_{OT}}{T_{OT}P(T'_\mu P + 1)},$$

bu yerda:

$$T_{OT} = \frac{T_K R_{ya\Sigma}}{K_{TP}K_{TQ}K_G K_{OT}}$$

Bu sharoitda obyektning uzatish funksiyasi qulaylashgan shaklga ega bo'ladi va hisoblashdan asosiy maqsad tok bo'yicha teskari aloqaning qulay koeffitsiyentini aniqlashdir.

$$T_{OT} = \frac{T_K R_{ya\Sigma}}{K_{TP}K_{TQ}K_G K_{OT}}$$

Tok bo'yicha teskari aloqa signali generator va elektrodvigatelning qo'shimcha qutblaridan olinadi — bu o'zida tashkil etuvchi tok bo'yicha yumshoq teskari aloqasiga ega: $K_{OT}(T_{TR} + 1)$, bu yerda T_T — teskari aloqa olinadigan bosh zanjir bo'lagining vaqt doimiysi.

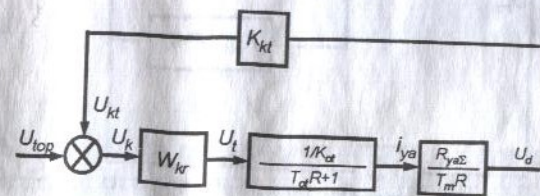
Bu hol uchun rostlash konturining struktura sxemasi 20-rasmda keltirilgan.

Yopiq rostlash konturining uzatish funksiyasi quyidagi ko'rinishga ega bo'ladi:

$$\begin{aligned} \Phi_T(P) &= \frac{\frac{1/K_{OT}}{T_{OT}P(T'_\mu P + 1)}}{1 + \frac{1/K_{OT}}{T_{OT}P(T'_\mu P + 1)} K_{OT}(T_T P + 1)} = \\ &= \frac{1/K_{OT}}{T_{OT}T'_\mu P^2 + (T_{OT} + T_T)P + 1}. \end{aligned}$$

Xarakteristik polinom koeffitsiyentlarini tanlash natijasida tokni rostlash konturining o'tkinchi jarayonda berilgan sifatini olish mumkin.

Kuchlanishni rostlash konturi o'z tarkibida rostlash zvenolaridan biri sifatida qulaylashtirilgan tok konturiga egadir. Kuchlanish bo'yicha teskari aloqasi U_{KA} mavjud bo'lgan elektr yuritmaning struktura sxemasi 21-rasmda keltirilgan.



21-rasm.

Tok konturining uzatish funksiyasini ikkinchi tartibli tashkil etuvchisini hamda tok bo'yicha teskari aloqa zanjirining vaqt doimiysini e'tiborga olmay soddalashtiramiz. U holda tokni rostlash berk konturining uzatish funksiyasi quyidagi ko'rinishga ega bo'ladi:

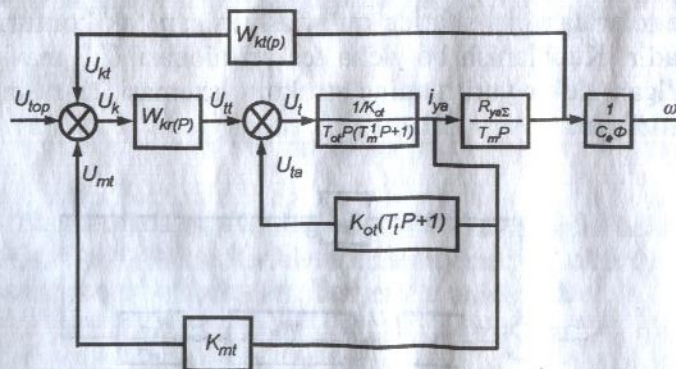
$$\Phi_T(P) = \frac{1/K_{OT}}{T_{OT}T_{\mu}^*P^2 + (T_{OT} + T_T)P + 1} = \frac{1/K_{OT}}{T_{OT}P + 1} = \frac{1/K_{OT}}{m_{OPT}T_{\mu}^*P + 1},$$

bu yerda: K_{OT} — tok bo'yicha teskari aloqaning uzatish koeffitsiyenti; T_{OT} — tok konturining vaqt doimiysi; $m_{OPT} = T_{OT}/T_{\mu}^*$; T_{μ}^* — tok konturining kompensatsiya qilinmaydigan kichik vaqt doimiysi.

Yuqorida qabul qilingan soddalashtirishlarni e'tiborga olingan holda elektr yuritmaning struktura sxemasi 22-rasmda keltirilgan. Kuchlanish rostlagichi quyidagi uzatish funksiya bilan ta'riflanadi:

$$W_{KR}(P) = \frac{K_{KR}}{(T_{KR}P + 1)},$$

bu yerda: T_{KR} — kuchlanish rostdidichining vaqt doimiysi. Bu vaqt doimiysini kompensatsiya qilinmaydigan kuchlanish konturiga kirgizamiz: $T_{\mu}^* = T_{OT} + T_{KR}$. Unda $W_{KR}(P) = K_{KR}$ ga tengligini olamiz.



22-rasm.

Kuchlanishni rostlash obyektining uzatish funksiyasi:

$$W_{OKR}(P) = \frac{1/K_{OT}}{T_{\mu}^*P + 1} \cdot \frac{R_{ya\Sigma}}{T_M P},$$

bu yerda:

T_{μ}^* — kuchlanish konturining kichik kompensatsiya qilinmaydigan vaqt doimiysi;

T_M — elektrodvigatelning elektromexanikaviy vaqt doimiysi.

Kuchlanish, tok rostlagichi va elektrodvigatelni o'z ichiga oladigan kuchlanishni rostlash konturi bevosita zanjirining uzatish funksiyasi quyidagicha yoziladi:

$$W_{KK}(P) = \frac{K_{KR} \cdot 1/K_{OT} \cdot R_{ya\Sigma}}{T_M P(T_{\mu}^*P + 1)} = \frac{1/K_{KT}}{T_{KT}P(T_{\mu}^*P + 1)},$$

bu yerda kuchlanish konturining vaqt doimiysi:

$$T_{KT} = T_M K_{OT} / K_{KT} K_{KR} R_{ya\Sigma};$$

K_{KT} — kuchlanish bo'yicha teskari aloqaning uzatish koeffitsiyenti.

Kuchlanishni rostlash berk konturining uzatish funksiyasi:

$$\Phi_H(P) = \frac{\frac{1/K_{KT}}{T_{KT}P(T_{\mu}^*P + 1)}}{1 + \frac{1/K_{KT}}{T_{KT}P(T_{\mu}^*P + 1)} K_{KT}} = \frac{1/K_{KT}}{T_{KT}P(T_{\mu}^*P + 1)} \times$$

$$\times \frac{T_{KT}P(T_{\mu}^*P + 1)}{T_{KT}P(T_{\mu}^*P + 1) + 1} = \frac{1/K_{KT}}{m'T_{\mu}^*P(T_{\mu}^*P + 1) + 1}.$$

bu yerda:

$$m' = \frac{T_{KT}}{T_{\mu}^*}.$$

Vaqt doimiylarining optimal nisbatlarini tanlab, rostlash tizimining berilgan sifat ko'rsatkichlarini olish mumkin.

12. Katta quvvatli ekskavatorning boshqarish tizimida sozlashni tanlash

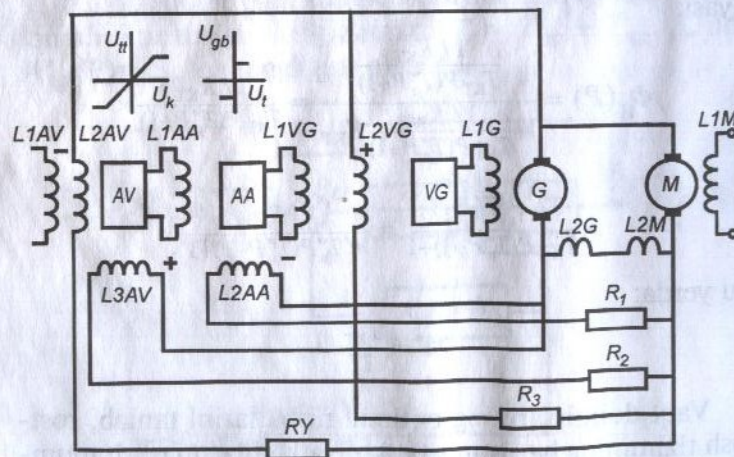
ЭКГ-12,5 (23-rasm) markali ekskavatorning buruvchi mexanizmi elektr yuritmasining generator-dvigatel (G-D) tizimida generatorning qo'zg'atish chulg'amini boshqarish tiristorli o'zgartgich VG orqali bajariladi.

Tok AA va kuchlanish AV rostlagichlari bo'ysunuvchi rostlanuvchan sxema asosida ulangan.

Generator G ning elektromexanik xususiyati 24-rasmida ko'rsatilgan, inersion zvenoning uzatish funksiyasi kabi bayon qilinadi.

Tok rostlash konturining ta'sirini ta'minlash uchun sxemada kritik parametri ($L2VG$) chulg'am generator kuchlanishiga teskari bo'lgan musbat aloqadan foydalaniladi. Musbat teskari aloqa bilan qurshalgan zanjirning ichki qismining uzatish funksiyasi quyidagi ko'rinishda bo'ladi:

$$W_{TO \cdot G}(P) = \frac{e_G(P)}{U_{TOP} \cdot T_O(P)} = \frac{K_{TO} \cdot K_G}{(T_{TO} \cdot P + 1)(T_K P + 1) - K_{TO} \cdot K_G K_{TO} \cdot K_A},$$



23-rasm.

bu yerda: K_{TO} , K_G , $K_{TO \cdot KA}$ — tiristorli o'zgartgichning, generator va tiristorli o'zgartgichning kuchlanish bo'yicha teskari aloqa chulg'amining uzatish koeffitsiyentlari; T_{TO} , T_K — tiristorli o'zgartgichning va generatorning qo'zg'atish chulg'amining vaqt doimiylari.

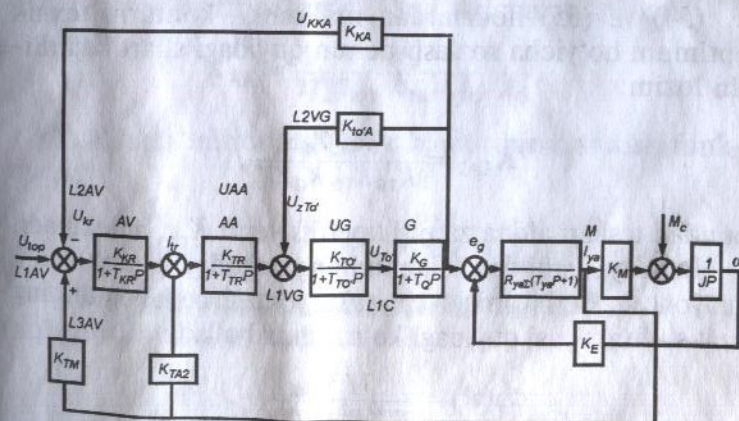
Kuchlanish bo'yicha teskari aloqaning kritik koeffitsiyenti $K_{TO \cdot KA} = 1/K_{TO} - K_G$ va $T_{TO}/T_K \approx 0$ deb qarasak, quyidagini olamiz:

$$W_{TO \cdot G}(P) = \frac{e_G(P)}{U_{TOP} \cdot T_O(P)} = \frac{K_{TO} \cdot K_G}{T_K P (T_{TO} P + 1)}. \quad (53)$$

(53) ifodadan kritik o'z-o'zidan qo'zg'atishli generatorning uzatish funksiyasi integral zvenoning uzatish funksiyasiga mos kelishi ko'rinadi:

$$W_G(P) = \frac{e_G(P)}{U_{TO}(P)} = \frac{K_G}{T_K P}.$$

Tormozlangan rejimda ($\omega_g = 0$) elektrodvigatelning elektr yurituvchi kuchi bo'yicha teskari manfiy aloqa ishlamaydi va kuchlanish rostlagichi AV to'yinish zonasida bo'ladi. Uning chiqishidagi signal doimiy bo'ladi. Bu rejim-



24-rasm.

da faqat tok bo'yicha manfiy teskari aloqa ishlaydi va o'tkinchi rejimda tokning egri chizig'ini aniqlaydi. Tokning rostdlash konturiga AA tok rostdlagichi, tiristorli o'zgartgich VG, generatorning yakor zanjiri va teskari aloqa kiradi.

Ochiq tok konturining uzatish funksiyasi quyidagi ko'rinishga ega:

$$W_T(P) = \frac{K_{TR}}{(T_{TR}P+1)} \cdot \frac{K_{TO}}{(T_{TO}P+1)} \cdot \frac{K_G}{T_GP} \cdot \frac{K_{TA2}}{R_{ya\Sigma}(T_{ya}P+1)}.$$

T_{ya} , T_{TO} , T_{TR} o'zgaras vaqtlar kichik o'zgaras vaqt doimiysiga kiradi, ya'ni

$$T'_\mu = T_{ya} + T_{TO} + T_{TR} \ll T_R,$$

unda

$$W_T(P) = \frac{K_{TR}K_{TO}K_GK_{TA2}}{R_{ya\Sigma}T_KP(T'_\mu P+1)}. \quad (54)$$

Texnik optimum, tok rostdlagichi konturining sozlash kriteriysi bo'ladi. Bunda ochiq konturning uzatish funksiyasi quyidagi shartni qoniqtirishi lozim:

$$W(P) = \frac{1}{2T'_\mu P(T'_\mu P+1)}. \quad (55)$$

(54) va (55) ifodalardan ma'lumki, konturni texnik optimum bo'yicha sozlash uchun quyidagi shart bajarilishi lozim:

$$K_{TA2} = \frac{R_{ya\Sigma}T_K}{K_{TR}K_{TO}K_G2T'_\mu},$$

bundan teskari aloqa zanjiri koeffitsiyenti K_{TA2} aniqlanadi.

Bunday sharoitda tok konturining tezkorligini va o'tkinchi jarayon xarakterini aniqlovchi, tokni rostdlash berk konturining uzatish funksiyasi quyidagi ko'rinishda bo'ladi:

$$\Phi_T(P) = \frac{1/K_{TA2}}{2T'^2_\mu P^2 + 2T'_\mu P + 1}.$$

AV rostdlagichi to'yinmagan rejimda ishlaganda musbat va manfiy teskari aloqalar ta'sirini kompensatsiyalash lozim, bu quyidagi shartda bajariladi:

$$K_{TA2} = K_{TA1} \cdot K_{KR},$$

$$K_{TA1} = K_{TA2} / K_{KR}.$$

Xarakteristikaning ishchi qismida, elektrodvigatelning yakor toki keskin uzilish tokidan kichik bo'lganda tok bo'yicha teskari aloqalarning ta'siri kompensatsiyalangan deb hisoblash mumkin va faqat kuchlanish bo'yicha teskari aloqa ta'sirini e'tiborga olish mumkin.

Kuchlanishning ochiq konturi uzatish funksiyasi

$$W_H(P) = \frac{V_{KKA}(P)}{U_{KR}(P)} = \frac{K_{KR} \cdot K_{TR} \cdot K_{TO} \cdot K_G \cdot K_{KK}}{(T_{KR}P+1)(T_{TR}P+1)(T_{TO}P+1)T_KP}, \quad (56)$$

quyidagi sharoitda:

$$T'_\mu = T_{TR} + T_{TR} + T_{TO}.$$

U holda (56) ifodani quyidagi ko'rinishda yozamiz;

$$W_H(P) = \frac{U_{KKA}(P)}{U_{KR}(P)} = \frac{K_{KR} \cdot K_{TR} \cdot K_{TO} \cdot K_G \cdot K_{KK}}{(T'_\mu P+1)T_KP}. \quad (57)$$

Texnik optimum kriteriysiga ko'ra kuchlanish bo'yicha teskari aloqa koeffitsiyentini quyidagicha aniqlanadi:

$$K_{KA} = \frac{T_K}{2T'_\mu K_{KR} \cdot K_{TR} \cdot K_{TO} \cdot K_G}.$$

Kuchlanishni rostdlash berk konturining uzatish funksiyasi:

$$\Phi_H(P) = \frac{1/K_{KA}}{2T'^2_\mu P^2 + 2T'_\mu P + 1}.$$

(58) formula konturni texnik optimumga sozlashga loyiqiligini ko'rsatadi.

ADABIYOTLAR

1. Дранников В. Г., Звягин И. Е. Автоматизированный электропривод подъемно-транспортных машин. М., «Высшая школа», 1973.
2. Ключев В. И., Терехов В. М. Электропривод и автоматизация общепромышленных механизмов. М., «Энергия», 1980.
3. Ключев В. И. Теория электропривода. М., «Энергоатомиздат», 1985.
4. Справочник по автоматизированному электроприводу под ред. В. А. Елисеева, А. В. Шиняского. М., «Энергоатомиздат», 1983.
5. В. А. Елисеев. Непрерывное управление движением электроприводов. М., МЭИ, 1982.

MUNDARIJA

Kirish	3
I bo'lim. Umum qo'llaniladigan yuk ko'taruvchi mexanizmlarning elektromexanikaviy tizimlari	4
1. Umumiy holat	4
2. $M_c = 0$ bo'lganda kranning yuqori chastotali elektromexanikaviy o'tkinchi rejimlari	6
3. $M_c \neq 0$ bo'lganda va elektrodvigatelni dastlabki pog'onada ishga tushirishda kranning yuqori chastotali elektromexanikaviy tizimida o'tkinchi rejimlar	10
4. $M_c \neq 0$ va yuritmani dastlabki pog'onasiz ishga tushirishda kranning yuqori chastotali elektromexanikaviy tizimidagi o'tkinchi rejimlar	13
5. $M_c = 0$ bo'lganda kranning past chastotali elektromexanikaviy tizimining o'tkinchi jarayonlari	16
6. $M_c \neq 0$ kranning past chastotali elektromexanikaviy tizimining o'tkinchi rejimi	21
7. Kran mexanizmlarining elektromexanikaviy tizimlarida o'tkinchi rejimlarni tahlil qilish	26
8. Kranlarni gorizontaal yo'nalishda harakatlantiruvchi mexanizmlarni ishga tushirish va to'xtatishda yuklarning tebranishi	28
9. Yukning tebranish ta'siri va bo'g'inlarning elastiklik xususiyatini hisobga olgan holda ko'chma mexanizmlarni ishga tushirish va to'xtatish	31
II bo'lim. Liftlarning elektromexanikaviy tizimlari	37
III bo'lim. Ekskavatorlarning elektromexanikaviy tizimlari	43
10. Mexanizmlarning elastik tizimlarini hisoblash sxemalarini soddalashtirish	43
11. Ekskavatorlarning bo'ysunuvchi rostlanuvchan tizimlarda sozlashning turlarini tanlash	45
12. Katta quvvatli ekskavatorning boshqarish tizimida sozlashni tanlash	58
Adabiyotlar	62

To'liqin Jo'rayevich Ortiqov

**SANOAT QURILMALARINING
ELEKTROMEXANIK TIZIMLARI**

«Turon-Iqbol» nashriyoti, 2005.

Muharrir	<i>H. Alimova</i>
Badiiy muharrir	<i>J. Gurova</i>
Texnik muharrir	<i>T. Smirnova</i>
Musahhih	<i>S. Abdunabiyeva</i>
Kompyuterda tayyorlovchi	<i>A. Yuldasheva</i>

Bosishga y. da ruxsat etildi. Bichimi 84×84^{1/32}
«Tayms» garniturada ofset bosma usulida bosildi. Shartli b. t. 3,36.
Nashr. t. 3,2. Adadi 500. 184-raqamli buyurtma.

«ARNAPRINT» MCHJ da sahifalanib, chop etildi.
Toshkent, H. Boyqaro ko'chasi, 41.