

O PEWNYCH WŁASNOŚCIACH UKŁADÓW ANHOLONOMICZNYCH TYPU
CZETAJEWA-PRZEBORSKIEGO

N. J. CYGANOWA (WOŁGOGRAD)

1. Ekstremalne własności reakcji więzów w anholonomicznych układach typu
Czetajewa—Przeborskiego

W pracy [1] KOGAN sformułował pewną własność reakcji więzów, analogiczną do zasady Gaussa, mianowicie: siły reakcji więzów w rzeczywistym ruchu układu holonomicznego o więzach idealnych minimalizują skrępowanie układu, rozpatrywane jako funkcja reakcji możliwych.

W niniejszej pracy bada się ekstremalne własności reakcji w układach o nieliniowych więzach anholonomicznych, idealnych i nieidealnych pierwszego rzędu, jak również w układach o więzach anholonomicznych drugiego rzędu, liniowych względem przyspieszeń.

1.1. Rozważmy układ n punktów materialnych o nieliniowych anholonomicznych więzach idealnych rzędu pierwszego

$$(1.1) \quad f_j(x_i, y_i, z_i, \dot{x}_i, \dot{y}_i, \dot{z}_i, t) = 0 \quad (j = 1, 2, \dots, k; i = 1, 2, \dots, n).$$

Możliwe przemieszczenia układu określa się według CZETAJEWA i PRZEBORSKIEGO [3] zgodnie ze wzorami

$$(1.2) \quad \sum_{i=1}^n \left(\frac{\partial f_j}{\partial \dot{x}_i} \delta x_i + \frac{\partial f_j}{\partial \dot{y}_i} \delta y_i + \frac{\partial f_j}{\partial \dot{z}_i} \delta z_i \right) = 0 \quad (j = 1, 2, \dots, k).$$

Oznaczmy przez \bar{N}_i wypadkową reakcji danych więzów idealnych (1.1), działających na i -ty punkt układu. Zgodnie z definicją więzów idealnych suma prac elementarnych reakcji na dowolnych przemieszczeniach możliwych układu równa się zeru

$$(1.3) \quad \sum_{i=1}^n \bar{N}_i \delta \bar{r}_i = 0.$$

Rozważmy sumę

$$(1.4) \quad A_{d\delta} = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n m_i (\bar{w}_i - \bar{\gamma}_i)^2,$$

gdzie m_i oznacza masę i -tego punktu układu; \bar{w}_i — przyspieszenia tego punktu w określonej chwili czasu t w trakcie ruchu rzeczywistego pod działaniem zadanej siły \bar{F}_i i reakcji

\bar{N}_i ; γ_i — jedno z możliwych przyspieszeń punktu dla zadanych więzów, przy stałych położeniach i prędkości punktów układu w określonej chwili czasu.

Suma $A_{d\delta}$ określa miarę odchylenia rzeczywistego ruchu (d) danego układu punktów materialnych od ruchu możliwego (δ).

Niech $A_{\delta\delta}$ oznacza odchylenie ruchu (δ) wyzwolonego (częściowo lub całkowicie) z więzów od tegoż ruchu możliwego (δ). W pracy [2] CZETAJEW podał twierdzenie wyrażające się nierównością

$$(1.5) \quad A_{d\delta} < A_{\delta\delta}.$$

Stwierdza ono, że odchylenie ruchu rzeczywistego od możliwego jest mniejsze od odchylenia tego ostatniego od ruchu wyzwolonego.

Analogiczne twierdzenie można uzyskać porównując odchylenie ruchu rzeczywistego (d) od ruchu możliwego δ z odchyleniem od niego ruchu (d'), przy tych samych zadanych siłach \bar{F}_i i dowolnych reakcjach \bar{N}_i , różniących się od rzeczywistych reakcji \bar{N}_i , ale spełniających warunek (1.3). Ostatni z tych ruchów nie będzie na ogół ruchem możliwym przy zadanych więzach.

Tak więc ruch (d') jest rzeczywistym ruchem układu pod działaniem zadanych sił \bar{F}_i , ale przy nowych więzach. Załóżmy, że przemieszczenia możliwe układu z tymi więzami równają się $\delta\bar{r}'_i$. Wobec tego więzy idealne spełniają równanie

$$\sum_{i=1}^n \bar{N}'_i \delta\bar{r}'_i = 0,$$

a ponieważ reakcje \bar{N}'_i spełniają warunek (1.3), tzn.

$$\sum_{i=1}^n \bar{N}'_i \delta\bar{r}_i = 0,$$

otrzymujemy, że przemieszczenia możliwe $\delta\bar{r}_i$ przy zadanych więzach zawierają się w przemieszczeniach możliwych $\delta\bar{r}'_i$ przy nowych więzach. Możemy więc uważać, że nowe więzy odpowiadają układowi częściowo wyzwolonemu. Przyspieszenie punktu m_i ruchu (d') oznaczmy literą \bar{w}'_i .

Miarą odchylenia ruchu (d') od ruchu możliwego δ jest wielkość

$$(1.6) \quad A_{d'\delta} = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n m_i (\bar{w}'_i - \bar{\gamma}_i)^2,$$

przyrost zaś odchylenia przy przejściu od ruchu rzeczywistego (d) do ruchu (d') wynosi

$$(1.7) \quad \Delta A = \sum_{i=1}^n m_i (\bar{w}_i - \bar{\gamma}_i) \Delta\bar{w}_i + \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n m_i (\Delta\bar{w}_i)^2, \quad \Delta\bar{w}_i = \bar{w}'_i - \bar{w}_i.$$

Dla rozpatrywanych w pracy układów typu Czetajewa-Przeborskiego istnieją przemieszczenia możliwe punktów układu proporcjonalne do różnic między przyspieszeniami tych punktów w ruchu rzeczywistym i w ruchu możliwym, przy jednakowych współrzędnych i prędkościach punktów w ruchu rzeczywistym i możliwym w zadanej chwili czasu t .

Wynika stąd, że różnice $\bar{w}_i - \bar{\gamma}_i$ we wzorze (1.7) są przemieszczeniami możliwymi. Przyrost przyspieszeń w porównywanych ruchach wynosi

$$\Delta \bar{w}_i = \frac{\bar{N}'_i - \bar{N}_i}{m_i}.$$

W związku z tym, że dla dowolnych przemieszczeń możliwych wielkości \bar{N}'_i oraz \bar{N}_i spełniają warunek (1.3), to warunek ten oczywiście spełniają również ich różnice $\bar{N}'_i - \bar{N}_i$, wobec tego pierwszą sumę we wzorze (1.7) można przyrównać do zera

$$\sum_{i=1}^n m_i \Delta \bar{w}_i (\bar{w}_i - \bar{\gamma}_i) = \sum_{i=1}^n (\bar{N}'_i - \bar{N}_i) (\bar{w}_i - \bar{\gamma}_i) = 0.$$

Tak więc mamy

$$\Delta A = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n m_i (\Delta \bar{w}_i)^2 > 0,$$

skąd wynika nierówność $A_{d\delta} < A_{d's}$.

Innymi słowy, w przypadku rzeczywistych reakcji więzów \bar{N}_i suma (1.4), traktowana jako funkcja reakcji dla ustalonych sił \bar{F}_i , przyjmuje wartość minimalną.

1.2. Udowodnione twierdzenie można uogólnić również na układy o idealnych więzach anholonomicznych drugiego rzędu, liniowych względem przyspieszeń, opisane wzorem

$$(1.8) \quad \sum_{i=1}^n (a_{\lambda i} \ddot{x}_i + b_{\lambda i} \ddot{y}_i + c_{\lambda i} \ddot{z}_i) = a_\lambda \quad (\lambda = 1, 2, \dots, k),$$

gdzie współczynniki $a_{\lambda i}$, $b_{\lambda i}$, $c_{\lambda i}$ oraz a_λ zależą od czasu, współrzędnych i prędkości ruchu punktów układu.

W pracy [3] PRZEBORSKI wprowadził, po raz pierwszy dla rozważanych układów definicję przemieszczeń możliwych, uogólniającą definicję (1.2); mianowicie, że przemieszczenia możliwe są definiowane związkami

$$(1.9) \quad \sum_{i=1}^n (a_{\lambda i} \delta x_i + b_{\lambda i} \delta y_i + c_{\lambda i} \delta z_i) = 0 \quad (\lambda = 1, 2, \dots, k).$$

Zagadnienie to zostało rozwinięte w pracy KIRGETOWA [4].

Łatwo spostrzec, że przemieszczeniem możliwym jest różnica przyspieszeń punktów układu w ruchu rzeczywistym i w ruchu możliwym, przy jednakowych wartościach współrzędnych oraz jednakowych prędkościach w obydwu ruchach w ustalonej chwili czasu. Jeżeli zdefiniujemy więzy idealne jako takie, przy których dla dowolnego przemieszczenia możliwego, spełniającego warunek (1.9), jest spełnione równanie $\sum_{i=1}^n \bar{N}_i \delta \bar{r}_i = 0$ oraz jeśli powtórzymy rozważania dotyczące układów typu Czetajewa-Przeborskiego, to możemy udowodnić, że dla układów o więzach idealnych (1.8) słuszne jest twierdzenie, wyrażone nierównością $A_{d\delta} < A_{d's}$.

1.3. Rozważmy układ punktów materialnych z więzami anholonomicznymi pierwszego lub drugiego rzędu (w ostatnim przypadku — liniowymi względem przyspieszeń)

z tarcie. W zbiorze przemieszczeń możliwych układu wyróżnimy podzbiór takich przemieszczeń, na których siły tarcia nie wykonują pracy. Są to tak zwane (c) — przemieszczenia, które rozpatrują PRZEBORSKI [5] i CZETAJEW [6]. Dla (c) — przemieszczeń zachodzi równanie

$$(1.10) \quad \sum_{i=1}^n \bar{R}_i \delta \bar{r}_i^c = 0,$$

gdzie \bar{R}_i są reakcjami więzów, zaś $\delta \bar{r}_i^c$ (c) — przemieszczeniami.

Rozpatrzmy ruch (d') układu, zachodzący przy tych samych zadanych siłach \bar{F}_i i dowolnych reakcjach \bar{R}'_i , różnych od rzeczywistych, ale spełniających warunek (1.10). Ruch (d') jest ruchem możliwym, na ogół przy innych więzach. Załóżmy, że przemieszczenia możliwe dla tych więzów równają się $\delta \bar{r}'_i$. Wydzielmy z rodziny tych przemieszczeń zbiór (c) — przemieszczeń, na których siły reakcji \bar{R}'_i nie wykonują pracy, to znaczy spełniony jest związek

$$(1.11) \quad \sum_{i=1}^n \bar{R}'_i \delta \bar{r}'_i^c = 0.$$

Spośród wektorów przyspieszeń γ_i w ruchach możliwych przy zadanych więzach obierzemy takie $\bar{\gamma}_i^c$, by wektory różnic $\bar{w}_i - \bar{\gamma}_i^c$ zawierały się w zbiorze (c) — przemieszczeń. Takie ruchy możliwe są nazywane (c) — ruchami [7].

Ograniczając się do (c) — ruchów otrzymujemy zależność

$$(1.12) \quad \sum_{i=1}^n \bar{R}'_i (\bar{w}_i - \bar{\gamma}_i^c) = 0.$$

Przyrost przyspieszeń w porównywanych ruchach wynosi

$$\Delta \bar{w}_i = \frac{\bar{R}'_i - \bar{R}_i}{m_i}.$$

Wobec tego, że wielkości \bar{R}_i oraz R'_i spełniają warunek (1.9) mamy równanie

$$(1.13) \quad \sum_{i=1}^n m_i \Delta \bar{w}_i (\bar{w}_i - \bar{\gamma}_i^c) = \sum_{i=1}^n (\bar{R}'_i - \bar{R}_i) (\bar{w}_i - \bar{\gamma}_i^c) = 0.$$

Z równań (1.7) i (1.12) otrzymujemy wzór

$$\Delta A = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n m_i (\Delta \bar{w}_i)^2,$$

z którego wynika, że $A_{ds} < A_{d's}$.

Tak więc dla rzeczywistych reakcji R_i więzów z tarcie suma

$$A_{ds} = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n m_i (\bar{w}_i - \bar{\gamma}_i^c)^2$$

traktowana jako funkcja reakcji przy ustalonych siłach przyjmuje wartość minimalną.

2. Uogólniona zasada najmniejszego skrępowania dla układów z tarciami

Zasada najmniejszego skrępowania w swej zwykłej postaci została sformułowana przez GAUSSA [8] dla układów o więzach idealnych. Uogólnienie tej zasady na układy z więzami nieidealnymi było dziełem PRZEBORSKIEGO [5], RUMIANCEWA [7] i POŻARICKIEGO [9].

W pracy BOŁOTOWA [10] zasada ta została uogólniona zgodnie z nowymi poglądami na wyzwalanie układów materialnych. O ile GAUSS rozważał pełne wyzwolenie ze wszystkich więzów, to BOŁOTOW rozpatrzył wyzwolenie częściowe, polegające na wyzwoleniu układu ze wszystkich więzów niepowstrzymujących oraz z części więzów powstrzymujących. W sformułowaniu BOŁOTOWA uogólniona zasada Gaussa brzmi następująco: *odchylenie rzeczywistego ruchu układu od rzeczywistego ruchu tegoż układu zachodzącego przy odrzuceniu wszystkich więzów niepowstrzymujących oraz dowolnej liczby więzów powstrzymujących jest mniejsze od odchylenia dowolnego ruchu możliwego.*

Już w *Mechanice* MACHA [11] wypowiedziana została myśl, że można porównywać odchylenia rzeczywistego i możliwego ruchu układu punktów materialnych nie od ruchu swobodnego, lecz od ruchu, w którym układ jest wyzwolony z części więzów. Jednak myśl ta nie została sformułowana w postaci analitycznej, poza tym MACH ograniczył się tylko do układów holonomicznych, BOŁOTOW natomiast rozważa również liniowe układy anholonomiczne.

Za podstawę dowodu uogólnionej zasady najmniejszego skrępowania służy u BOŁOTOWA zasada możliwych przemieszczeń w połączeniu z zasadą D'Alemberta (inaczej zasada D'Alemberta-Lagrange'a) oraz następujące dwa założenia:

1° Przemieszczenia możliwe układu o zadanych więzach zawarte są w zbiorze przemieszczeń możliwych układu, wyzwolonego ze wszystkich więzów niepowstrzymujących oraz z dowolnej liczby więzów powstrzymujących.

2° Istnieje przemieszczenie możliwe, proporcjonalne do różnicy przyspieszeń w ruchu możliwym i rzeczywistym.

Powyższe dwa założenia sformułowane przez BOŁOTOWA posłużyły również do dalszych uogólnień zasady Gaussa, dokonanych przez uczonych rosyjskich i radzieckich.

W pracy CZETAJEWA [2] rozważane są układy o więzach idealnych nieliniowych anholonomicznych pierwszego rzędu. Dla układów tych wprowadza się pojęcie przemieszczenia możliwego w taki sposób, że słuszna jest jednocześnie zasada D'Alemberta-Lagrange'a i zasada Gaussa w uogólnionej (w szczególności — w zwykłej) postaci: odchylenie ruchu rzeczywistego (d) układu o zadanych więzach od ruchu rzeczywistego (∂) układu częściowo wyzwolonego z więzów jest mniejsze od odchylenia dowolnego ruchu możliwego (δ) od tegoż ruchu częściowo wyzwolonego (∂), tzn.

$$(2.1) \quad A_{d\partial} < A_{\delta\partial}.$$

AMINOW [12] zbadał stosowalność uogólnionej postaci zasady Gaussa (2.1) do układów o więzach nieidealnych. W pracy AMINOWA rozważano układy o więzach nieidealnych holonomicznych, na ogół niestacjonarnych. Stwierdzono, że dla rozważanych układów nie jest słuszna zasada, wyrażona nierównością (2.1); wyprowadzono uogólnioną postać tej zasady, słuszną również i dla układów z anholonomicznymi więzami nieidealnymi.

Wyraża ją nierówność (2.2)

$$A_{d\delta} < \frac{1}{2} (A_{\delta\delta} + A_{\delta-d, d-\delta}).$$

Jeżeli więzy są idealne, to z nierówności (2.2) wynika nierówność (2.1). W tej samej pracy podano uogólnioną zasadę najmniejszego skrępowania w postaci (2.1) dla układów z tarcie, przy ograniczeniu zbioru przemieszczeń możliwych do (c) — przemieszczeń.

W pracy [6] CZETAJEW wyprowadził ogólną zasadę dynamiki dla układów z tarcie, nie zawierającą w jawnej postaci sił reakcji więzów dla przemieszczeń możliwych, ortogonalnych do rzeczywistych prędkości punktów układu, to znaczy spełniających warunki

$$\dot{x}_i \delta x_i + \dot{y}_i \delta y_i + \dot{z}_i \delta z_i = 0 \quad (i = 1, 2, \dots, n).$$

Zbiór takich przemieszczeń nazywa CZETAJEW (c) — przemieszczeniami.

Dla najczęściej spotykanych więzów z tarcie praca sił reakcji, działających na punkty materialne układu w danej chwili czasu, wykonana na (c) — przemieszczeniach, równa się zeru

$$\sum_{i=1}^n (R_{ix} \delta x_i^c + R_{iy} \delta y_i^c + R_{iz} \delta z_i^c) = 0.$$

Rugując z tego warunku, za pomocą równań ruchu, reakcje więzów R_{ix} , R_{iy} , R_{iz} , otrzymuje CZETAJEW związek

$$(2.3) \quad \sum_{i=1}^n [(m_i \ddot{x}_i - X_i) \delta x_i^c + (m_i \ddot{y}_i - Y_i) \delta y_i^c + (m_i \ddot{z}_i - Z_i) \delta z_i^c] = 0$$

słuszny dla (c) — przemieszczeń. Związek ten można rozpatrywać jako uogólnienie zasady D'Alemberta-Lagrange'a na układy z tarcie.

Zasada (2.3) została dalej rozwinięta w pracach RUMIANCEWA [7]. Wychodząc z niej RUMIANCEW wyprowadził zwykłą postać zasady Gaussa, nie zawierającą jawnie sił reakcji.

Ograniczenie zbioru przemieszczeń możliwych w zasadzie (2.3) do (c) — przemieszczeń powoduje odpowiednie ograniczenie zbioru ruchów możliwych, z którymi porównywany jest w zasadzie Gaussa ruch rzeczywisty.

Rozważa się tylko ruchy możliwe, w których przyspieszenia punktów układu $\bar{\gamma}_i^c$ spełniają następujący warunek: różnice między nimi i przyspieszeniami punktów w ruchu rzeczywistym \bar{w}_i są (c) — przemieszczeniami.

Takie ruchy możliwe nazywa RUMIANCEW (c) — ruchami. Dla nich zasada (2.3) przybiera postać

$$(2.4) \quad \sum_{i=1}^n [(m_i \ddot{x}_i - X_i) (\ddot{x}_i - \gamma_{ix}^c) + (m_i \ddot{y}_i - Y_i) (\ddot{y}_i - \gamma_{iy}^c) + (m_i \ddot{z}_i - Z_i) (\ddot{z}_i - \gamma_{iz}^c)] = 0.$$

Z równania (2.4) wynika zwykła postać zasady Gaussa.

1. Niech dany będzie układ n punktów materialnych o więzach nieliniowych anholonomicznych pierwszego rzędu z tarcie

$$f_j(x_i, y_i, z_i, \dot{x}_i, \dot{y}_i, \dot{z}_i, t) = 0 \quad (j = 1, 2, \dots, k; i = 1, 2, \dots).$$

Dla rozważanego układu typu Czetajewa-Przeborskiego przemieszczenia możliwe określone są związkami

$$\sum_{i=1}^n \left(\frac{\partial f_j}{\partial \dot{x}_i} \delta x_i + \frac{\partial f_j}{\partial \dot{y}_i} \delta y_i + \frac{\partial f_j}{\partial \dot{z}_i} \delta z_i \right) = 0 \quad (j = 1, 2, \dots, k).$$

Z definicji tej wynika, że istnieją przemieszczenia możliwe punktów układu proporcjonalne do różnic między przyspieszeniami tych punktów w ruchu rzeczywistym (d) i w ruchu możliwym (δ), przy jednakowych współrzędnych i prędkościach punktów w ruchu rzeczywistym i możliwym w rozpatrywanej chwili czasu t . Ograniczmy ruchy wirtualne do zbioru (c) — ruchów. Zgodnie z zasadą Czetajewa dla układów z tarciem w postaci (2.4) w ruchu rzeczywistym danego układu będzie spełniony warunek

$$(2.5) \quad \sum_{i=1}^n [(m_i \ddot{x}_{id} - X_i)(\ddot{x}_{id} - \ddot{x}_{i\delta}) + (m_i \ddot{y}_{id} - Y_i)(\ddot{y}_{id} - \ddot{y}_{i\delta}) + (m_i \ddot{z}_{id} - Z_i)(\ddot{z}_{id} - \ddot{z}_{i\delta})] = 0.$$

Wyzwólmy układ z części więzów i niech $\delta \vec{r}_i$ oznacza przemieszczenia możliwe układu częściowo wyzwolonego. Dla układów typu Czetajewa-Przeborskiego przemieszczenia możliwe danego układu znajdują się wśród przemieszczeń możliwych układu częściowo wyzwolonego. Jest oczywiste, że również (c) — przemieszczenia danego układu powinny znajdować się wśród (c) — przemieszczeń układu częściowo wyzwolonego. Wobec tego zasadę (2.4) dla układu częściowo wyzwolonego (δ) można zapisać w postaci

$$(2.6) \quad \sum_{i=1}^n [(m_i \ddot{x}_{i\delta} - X_i)(\ddot{x}_{i\delta} - \ddot{x}_{i\delta}^c) + (m_i \ddot{y}_{i\delta} - Y_i)(\ddot{y}_{i\delta} - \ddot{y}_{i\delta}^c) + (m_i \ddot{z}_{i\delta} - Z_i)(\ddot{z}_{i\delta} - \ddot{z}_{i\delta}^c)] = 0.$$

Odejmując równanie (2.6) od równania (2.5) otrzymujemy związek

$$(2.7) \quad A_{d\delta} + A_{d\delta} - A_{\delta\delta} = 0,$$

gdzie wielkość

$$A_{d\delta} = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n m_i [(\ddot{x}_{id} - \ddot{x}_{i\delta}^c)^2 + (\ddot{y}_{id} - \ddot{y}_{i\delta}^c)^2 + (\ddot{z}_{id} - \ddot{z}_{i\delta}^c)^2]$$

oznacza odchylenie rzeczywistego ruchu (d) układu z tarciem od ruchu możliwego (δ) tego układu.

Analogicznie zdefiniowane są wielkości $A_{d\delta}$ oraz $A_{\delta\delta}$. Z równania (2.7) bezpośrednio wynikają dwie nierówności

$$(2.8) \quad A_{d\delta} < A_{\delta\delta},$$

$$(2.9) \quad A_{d\delta} < A_{\delta\delta}.$$

Pierwsza z nich stanowi wyrażenie uogólnionej zasady Gaussa dla rozważanych układów z tarciem: odchylenie rzeczywistego ruchu (d) układu z tarciem od rzeczywistego ruchu (δ) układu częściowo wyzwolonego jest mniejsze niż odchylenie ostatniego z tych ruchów od możliwego (c) — ruchu (δ).

2. Uogólnioną zasadę najmniejszego skrępowania można rozszerzyć również i na układy o więzach liniowych anholonomicznych drugiego rzędu z tarciem.

Równania więzów są postaci

$$\sum_{i=1}^n (a_{\lambda i} \ddot{x}_i + b_{\lambda i} \ddot{y}_i + c_{\lambda i} \ddot{z}_i) = a_{\lambda} \quad (\lambda = 1, 2, \dots, k),$$

gdzie współczynniki $a_{\lambda i}$, $b_{\lambda i}$, $c_{\lambda i}$ oraz a_{λ} zależą od czasu, współrzędnych i prędkości układu. Przemieszczenia możliwe w takich układach [3], [4] określone są przez związki

$$\sum_{i=1}^n (a_{\lambda i} \delta x_i + b_{\lambda i} \delta y_i + c_{\lambda i} \delta z_i) = 0 \quad (\lambda = 1, 2, \dots, k).$$

Dla tego rodzaju definicji przemieszczeń możliwych pozostają słuszne dwa założenia, na których opiera się dowód uogólnionej zasady Gaussa. Tak więc, wychodząc z zasady Czetajewa dla układów z tarciem i powtarzając te same rozważania, co dla układów o więzach anholonomicznych rzędu pierwszego z tarciem, dojdziemy znów do nierówności (2.8), wyrażającej uogólnioną zasadę Gaussa dla układów z tarciem.

3. Związek między energią przyspieszeń w ruchu rzeczywistym i częściowo lub całkowicie wyzwolonym

W pracy [2] CZETAJEW wyprowadził uogólnioną postać zasady najmniejszego skrępowania w układach o więzach idealnych nieliniowych (w szczególnym przypadku liniowych) anholonomicznych pierwszego rzędu. Opisuje ją nierówność

$$(3.1) \quad A_{d\delta} < A_{\delta\delta}$$

wyrażająca następującą treść: odchylenie ruchu rzeczywistego (d) układu o zadanych więzach od ruchu rzeczywistego (δ) układu częściowo z nich wyzwolonego jest mniejsze niż odchylenie dowolnego ruchu możliwego (δ) od tego samego ruchu (δ) układu, lecz częściowo wyzwolonego. Oprócz nierówności (3.1) CZETAJEW wyprowadził w swojej pracy jeszcze jedną nierówność

$$(3.2) \quad A_{d\delta} < A_{\delta\delta}$$

wyrażającą twierdzenie, które nazwiemy twierdzeniem Czetajewa: odchylenie ruchu rzeczywistego (d) układu od ruchu możliwego (δ) jest mniejsze, niż odchylenie tego ostatniego od ruchu częściowo wyzwolonego (δ).

W omawianej pracy wyprowadza się z nierówności (3.1) i (3.2) związek pomiędzy energiami przyspieszeń w ruchach (d), (δ) oraz (δ).

Dodając nierówności (3.1) i (3.2) otrzymujemy nierówność

$$(3.3) \quad \frac{A_{d\delta} + A_{d\delta}}{2} < A_{\delta\delta}.$$

Podstawmy do nierówności (3.3) wyrażenia na wielkości $A_{d\delta}$, $A_{d\delta}$, $A_{\delta\delta}$:¹⁾

$$A_{d\delta} = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{3n} m_i (\ddot{x}_{id} - \ddot{x}_{i\delta})^2,$$

¹⁾ Dla skrócenia zapisu oznaczamy współrzędne punktów układu jedną literą x z odpowiednim indeksem.

gdzie \ddot{x}_{id} , $\ddot{x}_{i\delta}$ są przyspieszeniami odpowiednio w ruchu rzeczywistym i możliwym, przy jednakowych wartościach współrzędnych i prędkości punktów układu w ruchu rzeczywistym i w ruchu możliwym w rozpatrywanej chwili czasu t . Wielkości $A_{d\delta}$ oraz $A_{\delta d}$ są określone w sposób analogiczny.

Z nierówności (3.3) po podstawieniu otrzymujemy

$$(3.4) \quad \sum_{i=1}^{3n} m_i (\ddot{x}_{id} - \ddot{x}_{i\delta})^2 + \sum_{i=1}^{3n} m_i (\ddot{x}_{id} - \ddot{x}_{i\delta})^2 < 2 \sum_{i=1}^{3n} m_i (\ddot{x}_{i\delta} - \ddot{x}_{id})^2.$$

Wprowadzając energię przyspieszeń dla ruchu rzeczywistego (d), możliwego (δ) i wyzwolonego (∂), oznaczając je odpowiednio jako S_d , S_δ oraz S_∂ możemy zapisać (3.4) w postaci:

$$2S_d + \sum_{i=1}^{3n} m_i \ddot{x}_{i\delta} (\ddot{x}_{i\delta} - \ddot{x}_{id}) + \sum_{i=1}^{3n} m_i \ddot{x}_{i\delta} (\ddot{x}_{i\delta} - \ddot{x}_{id}) < S_\delta + S_\partial,$$

względnie

$$(3.5) \quad S_d < \frac{S_\delta + S_\partial}{2} + \frac{\sum_{i=1}^{3n} m_i \ddot{x}_{i\delta} (\ddot{x}_{id} - \ddot{x}_{i\delta}) + \sum_{i=1}^{3n} m_i \ddot{x}_{i\delta} (\ddot{x}_{id} - \ddot{x}_{i\delta})}{2}.$$

Ostatnia z nierówności stwierdza, że energia przyspieszeń w ruchu rzeczywistym jest mniejsza od połowy sumy energii przyspieszeń w ruchu wyzwolonym i możliwym, zwiększonej o połowę sumy iloczynów przyspieszeń w jednym z ostatnich dwu ruchów, pomnożonych przez różnice między przyspieszeniami w drugim z tych ruchów i w ruchu rzeczywistym (sumowanie odnosi się do wszystkich punktów układu).

Sumy wchodzące do prawej strony ostatniej nierówności mają określony sens mechaniczny.

Rozważmy pierwszą sumę

$$(3.6) \quad \sum_{i=1}^{3n} m_i \ddot{x}_{i\delta} (\ddot{x}_{id} - \ddot{x}_{i\delta}).$$

Zawarte w niej różnice $\ddot{x}_{id} - \ddot{x}_{i\delta}$ między przyspieszeniami w ruchu rzeczywistym i w ruchu możliwym można traktować jako przemieszczenia możliwe $\ddot{x}_{id} - \ddot{x}_{i\delta} = \delta x_i$. Wówczas sumę (3.6) możemy zapisać w postaci

$$(3.7) \quad \sum_{i=1}^{3n} m_i \ddot{x}_{i\delta} \delta x_i.$$

Zgodnie z drugim prawem Newtona mamy dla ruchu częściowo wyzwolonego związek

$$m_i \ddot{x}_{i\delta} = F_{ix} + N_{ix},$$

gdzie N_{ix} są reakcjami więzów, zachowanych przy częściowym wyzwoleniu układu. Uwzględnijmy również to, że przemieszczenia możliwe danego układu (δx_i) zawierają się w zbiorze przemieszczeń możliwych (∂x_i) układu częściowo wyzwolonego. Tak więc suma (3.7) przyjmuje postać

$$\sum_{i=1}^{3n} m_i \ddot{x}_{i\delta} \delta x_i = \sum_{i=1}^{3n} (F_{ix} + N_{ix}) \partial x_i.$$

Jeżeli więzy są idealne, to mamy

$$\sum_{i=1}^{3n} N_{ix} \delta x_i = 0.$$

Wobec tego suma (3.7) równa jest pracy wirtualnej sił aktywnych

$$\sum_{i=1}^{3n} m_i \ddot{x}_{i\delta} \delta x_i = \sum_{i=1}^{3n} F_{ix} \delta x_i.$$

Zbadajmy z kolei drugą sumę zawartą w prawej części nierówności (3.5)

$$(3.8) \quad \sum_{i=1}^{3n} m_i \ddot{x}_{i\delta} (\ddot{x}_{i\delta} - \ddot{x}_{i\delta}).$$

Z drugiego prawa Newtona mamy

$$m_i (\ddot{x}_{i\delta} - \ddot{x}_{i\delta}) = N'_{ix},$$

gdzie N'_{ix} to reakcje więzów odrzuconych przy częściowym wyzwoleniu układu.

W takim razie suma (3.8) przedstawia sobą pracę sił reakcji odrzuconych więzów na przyspieszeniach ruchu możliwego.

Dzięki temu nierówność (3.5) możemy zinterpretować w sposób następujący: energia przyspieszeń w ruchu rzeczywistym jest mniejsza od połowy sumy energii przyspieszeń ruchu wyzwolonego i ruchu możliwego, zwiększonej o połowę sumy pracy wirtualnej sił aktywnych oraz pracy sił reakcji więzów odrzuconych przy wyzwoleniu układu wykonanej na przyspieszeniach ruchu możliwego.

4. O sensie energetycznym pewnego twierdzenia Czetajewa

W rozdziale tym zbadamy sens energetyczny twierdzenia Czetajewa, wyrażającego jedną z ogólnych własności ruchu nieliniowych układów anholonomicznych. Wykażemy, że twierdzenie Czetajewa można rozpatrywać jako uogólnienie na nieliniowe układy anholonomiczne twierdzenia Bertranda o energii kinetycznej.

Oprócz zależności, wyrażającej uogólnioną zasadę Gaussa dla nieliniowych układów anholonomicznych pierwszego rzędu, CZETAJEW uzyskał w pracy [2] jeszcze jeden związek, odpowiadający następującemu twierdzeniu: odchylenie rzeczywistego ruchu układu o więzach idealnych od dowolnego ruchu możliwego jest mniejsze od odchylenia tego ostatniego od ruchu częściowo wyzwolonego

$$(4.1) \quad A_{d\delta} < A_{\delta\delta},$$

gdzie wielkość

$$(4.2) \quad A_{d\delta} = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{3n} m_i (d\dot{x}_i - \delta\dot{x}_i)^2$$

oznacza odchylenie ruchu rzeczywistego od ruchu możliwego w czasie dt ; wielkość

$$(4.3) \quad A_{\partial\delta} = \sum_{i=1}^{3n} m_i (\partial\dot{x}_i - \delta\dot{x}_i)^2$$

oznacza odchylenie ruchu częściowo wyzwolonego od tego samego ruchu możliwego w czasie dt ; wielkości $d\dot{x}_i$, $\delta\dot{x}_i$, $\partial\dot{x}_i$ oznaczają zmiany prędkości punktu m_i w czasie dt odpowiednio w ruchu rzeczywistym, możliwym i częściowo wyzwolonym; prędkość \dot{x}_i punktu w chwili t jest we wszystkich trzech ruchach jednakowa, przy czym w ruchu częściowo wyzwolonym punkt m_i jest pod działaniem tej samej siły \bar{F}_i , co w ruchu rzeczywistym.

Dla układów holonomicznych i liniowych anholonomicznych nierówności (4.1) można nadać pewien sens geometryczny. Przyrosty energii kinetycznej układu w czasie dt w ruchu rzeczywistym i częściowo wyzwolonym można przedstawić z dokładnością do wielkości rzędu trzeciego względem dt przy pomocy wzorów:

$$(4.4) \quad \Delta T = \sum_{i=1}^{3n} m_i \dot{x}_i d\dot{x}_i + \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{3n} m_i (d\dot{x}_i)^2,$$

$$(4.5) \quad \Delta' T = \sum_{i=1}^{3n} m_i \dot{x}_i \partial\dot{x}_i + \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{3n} m_i (\partial\dot{x}_i)^2.$$

Różnica przyrostów energii kinetycznej w obydwu wymienionych ruchach wynosi

$$(4.6) \quad \Delta T - \Delta' T = \sum_{i=1}^{3n} m_i \dot{x}_i (d\dot{x}_i - \partial\dot{x}_i) + \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{3n} m_i (d\dot{x}_i)^2 - \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{3n} m_i (\partial\dot{x}_i)^2.$$

Z nierówności (4.1) zapisanej w postaci

$$\sum_{i=1}^{3n} m_i (d\dot{x}_i - \delta\dot{x}_i)^2 < \sum_{i=1}^{3n} m_i (\partial\dot{x}_i - \delta\dot{x}_i)^2$$

otrzymujemy

$$(4.7) \quad \sum_{i=1}^{3n} m_i (d\dot{x}_i)^2 - \sum_{i=1}^{3n} m_i (\partial\dot{x}_i)^2 < \sum_{i=1}^{3n} 2m_i \delta\dot{x}_i (d\dot{x}_i - \partial\dot{x}_i).$$

Ostatnią nierówność można zapisać na podstawie (4.6) jako

$$(4.8) \quad \Delta T - \Delta' T < \sum_{i=1}^{3n} m_i (\dot{x}_i + \delta\dot{x}_i) (d\dot{x}_i - \partial\dot{x}_i),$$

skąd

$$(4.9) \quad \frac{\Delta T}{dt} - \frac{\Delta' T}{dt} < \sum_{i=1}^{3n} m_i (\dot{x}_i + \delta\dot{x}_i) (\ddot{x}_{i\delta} - \ddot{x}_{i\partial}),$$

gdzie $\ddot{x}_{i\delta}$ jest przyśpieszeniem punktu m_i w ruchu rzeczywistym, zaś $\ddot{x}_{i\partial}$ — przyśpieszeniem tegoż punktu w ruchu wyzwolonym.

Z równań ruchu dla danego układu i układu częściowo wyzwolonego mamy związek

$$m_i(\ddot{x}_{id} - \ddot{x}_{i\delta}) = N_{ix}^{(d)} - N_{ix}^{(\delta)},$$

gdzie $N_{ix}^{(d)}$ oznacza siły reakcji więzów danego układu, zaś $N_{ix}^{(\delta)}$ — siły reakcji więzów w układzie częściowo wyzwolonym. Różnica tych wielkości

$$N_{ix}^{(d)} - N_{ix}^{(\delta)} = N_{ix}^{(d-\delta)}$$

jest reakcją więzów odrzuconych przy częściowym wyzwoleniu układu.

Nierówność (4.9) możemy więc zapisać w postaci

$$(4.10) \quad \frac{\Delta T}{dt} - \frac{\Delta' T}{dt} < \sum_{i=1}^{3n} (\dot{x}_i + \delta \dot{x}_i) N_{ix}^{(d-\delta)},$$

gdzie $\dot{x}_i + \delta \dot{x}_i$ jest prędkością w dowolnym ruchu możliwym w chwili $t + dt$.

Prędkości punktów w możliwym ruchu układu o zadanych więzach są jak widać prędkościami możliwymi w ruchu układu o reakcjach więzów równych $N_{ix}^{(d-\delta)}$. W przypadku więzów stacjonarnych suma z prawej strony nierówności (4.10) jest proporcjonalna do sumy elementarnych prac sił reakcji więzów $N_{ix}^{(d-\delta)}$, wykonanych na przemieszczeniach wirtualnych układu i wobec tego dla więzów idealnych równa się zeru

$$\sum_{i=1}^{3n} (\dot{x}_i + \delta \dot{x}_i) N_{ix}^{(d-\delta)} = 0.$$

W ten sposób z relacji (4.10) mamy

$$\frac{\Delta T}{dt} - \frac{\Delta' T}{dt} < 0$$

względnie

$$\frac{\Delta T}{dt} < \frac{\Delta' T}{dt},$$

co oznacza, że przyrost energii kinetycznej w jednostce czasu w ruchu rzeczywistym jest mniejszy, niż w ruchu częściowo wyzwolonym. Ten wynik jest analogiczny do twierdzenia Bertrada [13].

Literatura cytowana w tekście

1. Ю. Б. Коган, *Об одном экстремальном свойстве реакций связей*, ПММ, 28, 5 (1964).
2. Н. Г. Четаев, *О принципе Гаусса*, Изв. физ.-мат. общ. при Казанском университете, сер. 3, 6, 1932–1933 г. г.
3. А. PRZEBORSKI, *Die allgemeinsten Gleichungen der klassischen Dynamik*, Math. Zeitschrift, B. 36, Berlin 1933, 184–194.
4. В. И. Киргетов, *О возможных перемещениях, материальных систем с линейными дифференциальными связями второго порядка*, ПММ, 23, 4 (1959).
5. А. PRZEBORSKI, *Wykłady mechaniki teoretycznej*, t. II, W., 1935.
6. Н. Г. Четаев, *О некоторых связях с Трением*, ПММ, т. , 24, 1 (1960).

7. В. В. Румянцев, *О системах с трением*, ПММ, **25**, 6 (1961), 969–977.
В. В. Румянцев, *О движении некоторых систем с неидеальными связями*, Вестник МГУ, 5 (1961).
8. К. Ф. Гаусс, *Об одном новом общем принципе механики*, Сб. Вариационные принципы механики, М. Физматгиз, 1959, 170–172.
9. Г. К. Пожарицкий, *Распространение принципа Гаусса на системы с сухим трением*, ПММ, **25**, 3 (1961).
10. Е. А. Болотов, *О принципе Гаусса*, Изв. физ-мат, общ-ва при Казанском университете, серия 2, **21**, 3 (1916).
11. Э. Мах, *Механика. Историко-критический очерк её развития*, Спб., 1909, 306.
12. М. Ш. Аминов, *К принципу Гаусса*, Ученые записки авиационного института, 4 (1935).
13. Е. Т. Уиттекер, *Аналитическая динамика*, МЛ, 1937, 290–291.

POLITECHNIKA WOŁGOGRADZKA

Praca została złożona w Redakcji dnia 20 marca 1972 r.
