

ТДУ 621.793

ТАҒЙИРЁБИИ ШИДДАТҲОИ ҲАРОРАТӢ ҲАНГОМИ ХУНУКШАВИИ РӢЙПУШИ ПОЛИМЕРӢ ДАР ЧУЗӢҲОИ СИЛИНДРШАКЛ

Саидов М.Х. – и.в. дотсент, **Хочаназаров Х.М.** – муаллими калон, ДТТ ба номи академик М.С.Осимӣ, **Валиев С.З.** - ассистенти ДАТ ба номи Ш.Шоҳтемур

Калимаҳои калидӣ: *хокаи полимерӣ, методи Фуре, раванди хунукшавӣ, шиддатҳои ҳароратӣ, речаи ҳароратӣ, деформатсия, чузӣҳои силиндршакл.*

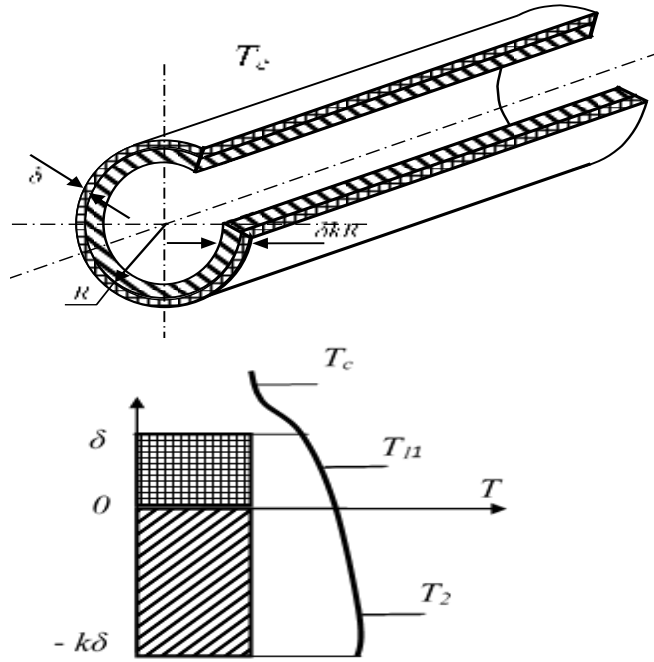
Амалиёти рӯйпӯшкунии полимерӣ раванди баландҳароратест, ки ҳангоми он дараҷаи пасту баландшавии ҳарорат гуногун буда, суръати гармшавӣ ва хунукшавӣ баланд мебошад. Гуногунии ҳарорат ва баланд будани суръати тағйирёбии он боиси тағйирёбии сохтор, деформатсияи пластикии рӯйпӯшҳо ва ҳам масолеҳи чузӣ мегардад. Илова бар он, аз ҳисоби фарқияти байни ҳосиятҳои ҳароратӣ ва механикии масолеҳҳои рӯйпӯш ва чузӣ шиддатҳои боқимонда ба амал меояд.

Деформатсия ва шиддати дохилӣ аз бисёр ҷиҳат аз сифати рӯйпӯшкунии полимерӣ вобастагӣ дорад. Аз ин лиҳоз, баҳоидиҳӣ ва коркарди усули паст намудани сатҳи ҳолати шиддатнокӣ имконият медиҳад, ки эътимоднокии ва дарозумрии маснуоти рӯйпӯшшуда таъмин карда шавад. Шиддат дар масолеҳи чузӣ ва рӯйпӯш дар ҳамаи марҳалаҳои раванди рӯйпӯшкунӣ – гармшавӣ, нигоҳдории ҳарорати доимӣ ва хунукшавӣ ба амал меояд. Аммо қайд намудан зарур аст, ки шиддатҳои дар рӯйпӯш дар ду марҳилаи аввал баамаломеда ба ҳосиятҳои истифодабарии рӯйпӯш таъсири калон надоранд, зеро маводи рӯйпӯш ҳосияти калони пластикии дорад. Шиддате, ки дар марҳилаи хунукшавӣ ба амал меояд, барои ташаккулёбии ҳосиятҳои истифодабарии рӯйпӯшҳо ва коршоямии маснуоти рӯйпӯшшуда нисбатан муҳим мебошад.

Ҳангоми хунукшавии чузӣҳои рӯйпӯшда майдони мураккаби шиддатҳои боқимонда ба амал омада, он аз тақсимшавии майдонҳои ҳароратӣ, хусусиятҳои шакл ва андозаҳои маснуот, таносуби нишондиҳандаҳои ҳосиятҳои термомеханикии маводҳои рӯйпӯши масолеҳи чузӣ ва ғайра алоқаманд аст. Дар баробари он, ҳангоми рӯйпӯшкунӣ ба чузӣҳои андозаҳои дароздошта тағйирёбии нисбатан содаи ҳолати деформатсияи сатҳиро баррасӣ намудан мумкин аст. Дар баробари он, хусусияти тағйирёбии сатҳ вобаста ба речаҳои гармшавӣ ва хунукшавӣ бо роҳҳои коҳишёбии сатҳи ва ҳолати нисбатан мураккабтари деформатсияи сатҳи ҳулосабарорӣ намудан имконият медиҳад.

Раванди хунукшавии полимер дар чузӣи силиндршакл якҷоя бо омехташавии кабатҳои болоӣ ба амал меояд, дар ин вақт кабатҳои дарунӣ дар ҳолати часпандагӣ ва ҷоришавандагӣ боқӣ мемонад. Омехташавии рӯйпӯш метавонад боиси ба амал омадани шиддатҳои гардад, ки аз ҳадди устувории рӯйпӯш калон буда, боиси кафидани он мегарданд.

Дар расми 1 нақшаи раванди хунукшавии силиндри рӯйпӯши полимери дошта пешниҳод шудааст. Системаи ҳарорати ибтидоӣ бо T_0 ишора гардидааст. Майдони ҳарорат дар кабаҳои полимер ба воситаи функсияи $T_1 = T_1(t, y)$ ва девори пӯлодии силиндр бошад бо функсияи $T_2 = T_2(t, y)$ ифода шудааст [1]. Радиуси сатҳи силиндри филизӣ бо R ишора карда шудааст. Дар расми 1 ғафсии рӯйпӯш δ , девори силиндр – $k\delta$ ифода гардидаанд. Таҳлилро ба воситаи системаи Лагранж мегузаронем, ки он ба сатҳи силиндр алоқаманд мебошад. Дар дохили силиндр табодули ҳароратӣ вучуд надорад. Ҳарорати муҳити хунуккунанда T_c доимӣ мебошад. Таъсири ибтидоии ҳарорат дар девори силиндр ва рӯйпӯш якхела аст. Бар ва ғафсии рӯйпӯш ҳангоми хунукшавӣ тағйир намеёбад. Радиуси силиндр нисбат ба ғафсии рӯйпӯш ва девори силиндр хеле калон аст, бинобар ҳамин ҳангоми таҳлил гармигузаронӣ ва қачии онҳоро (вазифа якченакӣ, ғайристатионарӣ мебошад) ба эътибор намегирем. Маҷрои ҳарорат радиалӣ аст. Маҷрои гармӣ ба дарозии силиндрро ба эътибор намегирем. Байни рӯйпӯши полимерӣ ва сатҳи силиндр иртиботи мусоиди гармӣ мавҷуд аст. Азбаски силиндр дар атрофи меҳвари худ беист давр мезанад, шароити хунукшавӣ дар самти атрофи он якхела аст, яъне вазифа ба меҳвар симметрии мебошад. Ҳосиятҳои гармию физикии маводи полимер ва девори силиндр доимӣ мебошад. Таъсири гармии кристалишавиро сарфи назар мекунем. Сатҳи рӯйпӯш мутобиқи қонуни Нютон бо роҳи ба воситаи обпошӣ намудан хунук карда мешавад.



а) **Расми 1 - Нақшаи хунуқшавии цилиндр (а) ва тақсимшавии ҳарорат дар девори цилиндр ва рӯйпӯш (б)**

Нишондиҳандаҳо ва тағйирёбандаҳои беандозаро ворид мекунем:

$$\{\theta_1, \theta_2\} = \frac{\{T_1, T_2\} - T_c}{T_0 - T_c}; Y = \frac{y}{\delta}; A = \frac{a_1}{a_2}; \Lambda = \frac{\lambda_1}{\lambda_2}; Bi = \frac{\alpha\delta}{\lambda_1}; Fo = \frac{\alpha_1 t}{\delta^2};$$

$$\{\bar{\sigma}_z, \bar{\sigma}_r, \bar{\sigma}_\varphi\} = \frac{\{\sigma_z, \sigma_r, \sigma_\varphi\}(1-\mu)}{\beta E_0(T_0 - T_c)}; \Delta = \frac{\delta}{R} \quad (1)$$

дар ин ҷо: $a_1, a_2, \lambda_1, \lambda_2$ – мутобиқан зарифҳои гармигузаронии маводи рӯйпӯш ва масолеҳи цилиндр; $T_1, T_2, \theta_1, \theta_2$ - ҳароратҳои андозадор ва беандозаи рӯйпӯш ва девори цилиндр, K, T_c – ҳарорати муҳити хунуқкардашуда, K, T_0 – ҳарорати ибтидоии система, $K; t$ – вақт, $c; \Lambda, A$ – параметрҳои беандоза, $y; Y$ - координатаҳои кундалангӣ андозадор ва беандоза; Bi - шумораи Био; Fo – шумораи Фуре; α – зарифи гармидиҳӣ; E_0 – зарифи вобастагии модули чандирии E аз ҳарорат, $E = E_0 e(\Delta T)$; $e(\Delta T)$ – функсияи беандозаи ҳарорат; $\sigma_z, \sigma_r, \sigma_\varphi, \bar{\sigma}_z, \bar{\sigma}_r, \bar{\sigma}_\varphi$ – компонентҳои андозадор ва беандозаи шиддат, Pa . Функсияи $e(\Delta T)$ ба маводи рӯйпӯш вобаста буда, бо роҳи коркарди маълумоти таҷрибавӣ муқаррар карда мешавад. Бо дарназардошти имкониятҳо ва аломатҳо (1) вазифаи ниҳой ба воситаи системаи муодилаҳои гармигузаронӣ, шароитҳои ибтидоӣ ва сарҳадӣ ифода карда мешавад.

$$\frac{\partial \theta_1}{\partial Fo} = \frac{\partial^2 \theta_1}{\partial Y^2}; Fo > 0; 0 < Y < 1;$$

$$\frac{\partial \theta_2}{\partial Fo} = \frac{1}{A} \cdot \frac{\partial^2 \theta_2}{\partial Y^2}; Fo > 0; k < Y < 0; \quad (2)$$

$$Fo = 0: \theta_1 = 1, \theta_2 = 1; \quad (3)$$

$$Fo > 0: Y = 1, \frac{\partial \theta_1}{\partial Y} = -Bi\theta_1;$$

$$Y = -k; \frac{\partial \theta_2}{\partial Y} = 0; \quad (4)$$

$$Y = 0, \theta_1 = \theta_2, \Lambda \frac{\partial \theta_1}{\partial Y} = \frac{\partial \theta_2}{\partial Y} \quad (5)$$

Ҳалли вазифаи (2) – (5) бо методи Фуре дар намуди қаторҳо ҳосил шудааст.

$$\theta_1 = \sum_{n=0}^{\infty} A_{2,n} S_n \exp(-\mu_n^2 Fo) \sin(\mu_n Y + \varphi_{1,n});$$

$$\theta_2 = \sum_{n=0}^{\infty} A_{2,n} S_n \exp(-\mu_n^2 Fo) \sin(\mu_n \sqrt{AY} + \varphi_{2,n}); \quad (6)$$

$$A_{2,n} = \frac{\Lambda S_n [\cos \varphi_{1,n} - \cos(\mu_n + \varphi_{1,n})] - \sqrt{A} \cos \varphi_{2,n}}{\frac{\Lambda S_n^2}{4} \{2\mu_n + \sin 2\varphi_{1,n} - \sin[2(\mu_n + \varphi_{1,n})]\} + \frac{\sqrt{A}}{4} (2\mu_n \sqrt{Ak} - \sin 2\varphi_{2,n})};$$

$$S_n = \frac{\sin \varphi_{2,n}}{\sin \varphi_{1,n}}$$

Қиммати μ_n ва доимҳои $\varphi_{1,n}$, $\varphi_{2,n}$ аз муодилаи зерин муайян мешаванд:

$$\begin{aligned} \text{Atg} \varphi_{2,n} &= \sqrt{A} \text{Atg} \varphi_{1,n}; \quad \cos(-\mu_n k \sqrt{A} + \varphi_{2,n}) = 0; \\ \mu_n &= -B \text{itg}(\mu_n + \varphi_{1,2}) \end{aligned} \quad (7)$$

Дар раванди хунукшавӣ қабатҳои болоии рӯйпӯш наздик ба ҳолати чандирӣ (моделли Гук) қарор доранд. Қабатҳои рӯйпӯш наздик ба сатҳи болои цилиндр, ки дар ҳолати гудохта мебошанд, метавонанд ҳангоми наздикшавии бори аввал ҳамчун моеъи часпак тавсиф карда шаванд. Аз модели дуқабатаи вобастагии механикии рӯйпӯш истифода мебарем.

Муодилаи баробарвазни барои унсури рӯйпӯш намуди зеринро дорад [2]

$$\sigma_r dr + r d\sigma_r - \sigma_\varphi dr \quad (8)$$

ки дар он σ_r , σ_φ – шиддатҳои радиалӣ ва даврӣ дар девора, Pa ; r – радиус, м мебошанд. Шиддати сеюми асосӣ σ_z дар майдонҳои амал мекунад, ки онҳо ба буриши кундалангӣ наздиканд.

Аз қонуни умумигардонидашудаи Гук истифода бурда, ба деформатсияҳои дар натиҷаи шиддатҳо ва васеъшавии ҳароратӣ баамаломадаро илова менамоем. Дар чунин сурат барои деформатсияҳои асосӣ формулаҳои зеринро ҳосил мекунем.

$$\begin{aligned} \varepsilon_z &= \frac{1}{E} (\sigma_z - \mu \sigma_r - \mu \sigma_\varphi) + \beta \Delta T; \\ \varepsilon_r &= \frac{1}{E} (\sigma_r - \mu \sigma_z - \mu \sigma_\varphi) + \beta \Delta T; \\ \varepsilon_\varphi &= \frac{1}{E} (\sigma_\varphi - \mu \sigma_z - \mu \sigma_r) + \beta \Delta T, \end{aligned} \quad (9)$$

ки дар инҷо μ – зариби Пуассон буда, $\Delta T = T_o - T = (T_o - T_c) \cdot (1 - \theta)$ – пастшавии ҳарорат мебошад. Барои зариби ҳарорати васеъшавии тӯлонӣ $\beta = const$ пешниҳод мекунем [3].

Рӯйпӯшонидани ҷузъи цилиндршакл ба дарозӣ ва тағйирёбии рӯйпӯш нисбат ба девори онро сарфи назар мекунем. Дар ин ҳолат деформатсияи тулӣ дар рӯйпӯш мавҷуд нест $\varepsilon_z = 0$.

Дар сатҳи берунии (озод) рӯйпӯш фишори мусоид мавҷуд аст, бо ҳамин сабаб шарти зеринро навишта метавонем

$$r = R + \delta, \quad \varepsilon_r = 0. \quad (10)$$

Деформатсияи радиалии рӯйпӯш дар сатҳи болои цилиндри пулоди вучуд надорад.

$$r = R, \quad \varepsilon_r = 0 \quad (11)$$

Дар шакли беандозаи ҳалли масъала (8) – (11) намуди зеринро мегирад:

$$\begin{aligned} \bar{\sigma}_z &= -e(\theta_1) \mu \left[\frac{1}{\mu} (\theta_1 - 1) + \frac{2(\theta_{1*} - 1)(1 + 2\Delta^2 + 2\mu)}{(1 - 2\mu)(2\Delta + \Delta^2 + 2\mu)} + \frac{2\Delta}{(2\Delta + \Delta^2 + 2\mu)} I(1, Fo) \right]; \quad (12) \\ \bar{\sigma}_r &= -\frac{e(\theta_1)}{(1 + \Delta Y)^2} \left[-I(Y, Fo) - \frac{(\theta_{1*} - 1)(1 + \Delta Y)^2}{(1 - 2\mu)} + \frac{[(1 + \Delta Y)^2 - 1 + 2\mu]}{(2\Delta + \Delta^2 + 2\mu)} \right. \\ &\quad \left. \cdot \left[\frac{(\theta_{1*} - 1)}{(1 - 2\mu)} + \frac{1}{(1 + \Delta)^2} \cdot I(1, Fo) \right] \right]; \\ \bar{\sigma}_\varphi &= \frac{e(\theta_1)}{(1 + \Delta Y)^2} \left[I(Y, Fo) - \theta_1 + 1 + \frac{(\theta_{1*} - 1)[(1 + \Delta Y)^2(2\Delta - 1 - 2\mu) + (1 - 2\mu)(1 + \Delta)^2]}{(1 - 2\mu)(2\Delta + \Delta^2 + 2\mu)} + \frac{\Delta[(1 + \Delta Y)^2 - 1 - 2\mu]}{2\Delta + \Delta^2 + 2\mu} \right. \\ &\quad \left. I(1, Fo) \right], \end{aligned}$$

дар инҷо: $\theta_{1*} = \theta_1(Y = 0, Fo)$, $I(Y, Fo)$ – интегралҳои намуд мебошад

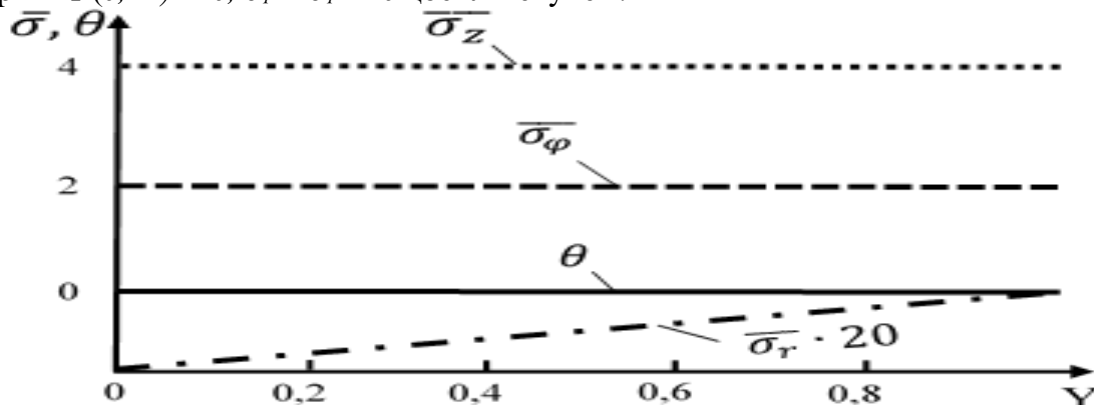
$$I(Y, Fo) = \sum_{n=0}^N A_{2,n} S_n e^{-\mu_n^2 Fo} \cdot \left[\frac{1}{\mu_n} [\cos \varphi_{1,n} - \cos(Y + \varphi_{1,n})] + \frac{\Delta}{\mu_n^2} [\sin(\mu_n Y) - \sin \varphi_{1,n} - \mu_n Y \cos(\mu_n Y + \varphi_{1,n})] \right] \cdot \frac{\sin\left(\frac{\pi n}{N+1}\right)}{\left(\frac{\pi n}{N+1}\right)} - Y - \Delta \frac{Y^2}{2}$$

бо назардошти муодилаи аввали ифодаи (6) ва σ -зарбқунандаи Ленсоша [3] ба

даст оварда шудааст.

Агар дар оғози раванди хунуккунӣ дар рӯйпӯш шиддати $\bar{\sigma}_z = \bar{\sigma}_r = \bar{\sigma}_\varphi = 0$ вучуд надошта бошад, пас вақте, ки хунуккунӣ идома меёбад шиддатҳо меафзоянд ва дар анҷоми хунукшавӣ ба бузургии ниҳой ($Fo \rightarrow \infty$) мерасад [4].

Хосиятҳои ниҳоии ҳалли масъала. Ҳангоми давом ёфтани хунуккунӣ ($Fo \rightarrow \infty$) дар ифодаи (12) гузоштани: $I(Y, \infty) = -Y - 0,5\Delta Y^2$, $\theta_1 = \theta_{1*} = 0$ зарур аст. Шиддатҳои меҳварӣ дар ғафсии рӯйпӯш якхела мебошанд. Дар баробари он, дар сатҳи рӯйпӯш $Y = 1$ шиддатҳои беандоза ба бузургиҳои $I(1, \infty) = -1 - 0,5\Delta$, $\theta_1 = \theta_{1*} = 0$ ҷавобгӯ мебошанд. Дар қабатҳои рӯйпӯш, ки бевосита ба сатҳи болои силиндри пулодӣ наздиканд $Y = 0$ бузургии $I(0, \infty) = 0$, $\theta_1 = \theta_{1*} = 0$ ҳосил мекунем.



Расми 2 - Тақсими шиддатҳо ва ҳароратҳои асосии беандоза дар болопӯш ҳангоми пурра хунукшавии системаи $Fo \rightarrow \infty$

Хулоса. Рӯйпӯшкунӣ бо хокаи полимерӣ ҳамчун қабати муҳофизатӣ дар чузъҳои цилиндршакл дар зери таъсири ҳарорати баланд рӯҳ медиҳад, ки дар натиҷаи он дар чузъ имконияти пайдошавии деформатсия дар назар дошта шудааст. Ин раванд метавонад боиси пайдошавии роғҳо дар қабати рӯйпуш гардад. Раванди хунукшавии чузъи цилиндршакл якҷоя бо қабати рӯйпуш ба амал меояд, ки сабаби пайдошавии шиддатҳои ҳароратӣ мегардад. Шиддатҳои пайдогардида аз сабаби нобаробарии ҳарорати гудозиши рӯйпуш ва чузъ боиси кафидани сатҳи болоии рӯйпӯш мегардад. Барои пешгӯисозӣ аз пайдошавии роғҳо ва кафидани сатҳи болоии чузъҳо, моделсозии математикӣ бо истифода аз қонуни Нютон ин пешниҳод гардидааст.

Ифодаи (12), ки дар натиҷаи моделсозӣ ҳосил шудааст, метавонем барои баҳогузори муҳандисии бузургиҳои шиддатҳои дохилии ҳароратӣ дар рӯйпуш ва ҳангоми дохилкуни дар барномаҳои компютерӣ ба сифати тест истифода бурдан мумкин аст.

АДАБИЁТ

1. Саидов М.Х., Хочаназаров Х.М., Кинетикаи тағйирёбии шиддатҳои ҳароратӣ дар раванди хунукшавии силиндри дуқабата // Пайёми ДТТ ба номи академик М.С.Осимӣ . Баҳши таҳқиқотҳои муҳандисӣ . №2 (42)-2018. С.58-62.
2. Х.М. Хочаназаров, М.Х. Саидов Равандҳои ҳароратӣ ҳангоми рӯйпӯшкунии маводи полимерӣ // Пайёми ДТТ ба номи академик М.С.Осимӣ . Баҳши таҳқиқотҳои муҳандисӣ . №2 (42)-2018. С. 65-68.
3. Г. Арфкен Математические методы в физике / Г. Арфкен. – М. : Атомиздат, 1970. – 712 с.
4. Саидов М.Х., Тавсифҳои адгезионии рӯйпӯшҳои полимерӣ // Пайёми ДТТ ба номи академик М.С.Осимӣ . Баҳши таҳқиқотҳои муҳандисӣ №2 (46)-2019. С. 60-64.

АННОТАЦИЯ

ИЗМЕНЕНИЕ ТЕМПЕРАТУРНЫХ НАПРЯЖЕНИЙ ПРИ ОХЛАЖДЕНИИ ПОЛИМЕРНЫХ ПОКРЫТИЙ НА ЦИЛИНДРИЧЕСКИХ ДЕТАЛЯХ

Установлено, что процесс охлаждения полимера происходит вместе с перемешиванием верхних слоев цилиндрических деталей, в то время как внутренние слои остаются в состоянии адгезии и текучести. Смешивание покрытия с компонентом может вызвать напряжения, превышающие прочность покрытия, и может вызвать растрескивание покрытия. По результатам математического моделирования, для определения температурных напряжений, можно прогнозировать образование трещин в полимерном покрытии. Изменение напряжений в полимерном покрытии, при охлаждении поверхности детали путем распыления, анализировано по закону Ньютона.

Ключевые слова: полимерные порошки, метод Фуре, процесс охлаждения,

температурные напряжения, температурный режим, деформация, цилиндрические детали.

ANNOTATION

CHANGE IN TEMPERATURE POTENTIAL WHEN COOLING POLYMER COATINGS ON CYLINDRICAL PARTS

It has been established that the polymer cooling process occurs together with the mixing of the upper layers of the cylindrical part, while the inner layers remain in a state of adhesion and fluidity. Mixing the coating with the component can cause stresses that exceed the strength of the coating and can cause the coating to crack. Based on the results of mathematical modeling to determine the temperature potential, in the polymer coating. The change in stresses in the polymer coating upon cooling the surface of the part by spraying is analyzed according to Newton's law.

Key words: *polymer powders, Fure method, cooling process, temperature stresses, temperature conditions, deformation, cylindrical parts.*