# Thermocapillary Modulation of Fluidic Lenses in Microgravity

#### Rishabh Das Mentor: Dr. Valeri Frumkin

Stuyvesant High School

October 16-17, 2021 MIT PRIMES Conference

Modulation of Fluidic Lenses

The James Webb telescope is launched into space, and then is supposed to unfold.



The James Webb telescope is launched into space, and then is supposed to unfold.



This is very difficult to implement.

The James Webb telescope is launched into space, and then is supposed to unfold.



This is very difficult to implement.

What if we can form the lens in space?

# Using Liquids



<b>D</b> · · ·			-		
Dict	20			20	-
1/15	l d		_	<b>C</b> .	

Modulation of Fluidic Lenses

October 2021 3 / 16

# Using Liquids



Liquids provide exceptional surface quality.

# Using Liquids



Liquids provide exceptional surface quality.

They are also more cost-efficient.

## Capillary Length



イロト イヨト イヨト イヨト

# Capillary Length



We can only make spherical surfaces of radius up to the capillary length.

Modulation of Fluidic Lenses

3 🕨 🤅 3

Image: A match a ma

# Capillary Length



We can only make spherical surfaces of radius up to the capillary length.

#### Definition (Capillary Length)

The capillary length of a liquid is

$$\ell = \sqrt{rac{\gamma}{\Delta 
ho \cdot g}},$$

where  $\gamma$  is the surface tension,  $\Delta \rho$  is the difference in density between the liquid and the ambient environment, and g is the acceleration due to gravity.

#### Definition (Capillary Length)

The capillary length of a liquid is

$$e = \sqrt{\frac{\gamma}{\Delta \rho \cdot g}},$$

where  $\gamma$  is the surface tension,  $\Delta \rho$  is the difference in density between the liquid and the ambient environment, and g is the acceleration due to gravity.

The capillary length of water is about 2.5mm.

#### Definition (Capillary Length)

The capillary length of a liquid is

$$e = \sqrt{\frac{\gamma}{\Delta \rho \cdot g}},$$

where  $\gamma$  is the surface tension,  $\Delta \rho$  is the difference in density between the liquid and the ambient environment, and g is the acceleration due to gravity.

The capillary length of water is about 2.5mm. This means we can only make very small spherical surfaces.

#### Definition (Capillary Length)

The capillary length of a liquid is

$$e = \sqrt{\frac{\gamma}{\Delta \rho \cdot g}},$$

where  $\gamma$  is the surface tension,  $\Delta \rho$  is the difference in density between the liquid and the ambient environment, and g is the acceleration due to gravity.

The capillary length of water is about 2.5mm. This means we can only make very small spherical surfaces.

```
To make \ell large, we can either make \Delta \rho \approx 0 or g \approx 0.
```



3

・ロト ・ 日 ト ・ ヨ ト ・ ヨ ト



A liquid is injected into a cylindrical bounding frame, with radius  $R_0$  and height d.



A liquid is injected into a cylindrical bounding frame, with radius  $R_0$  and height d. We want to find the function  $h(r, \theta)$  that represents the interface of the liquid with the outside.



A liquid is injected into a cylindrical bounding frame, with radius  $R_0$  and height d. We want to find the function  $h(r, \theta)$  that represents the interface of the liquid with the outside.

With constant surface tension, the shape of the lens is spherical.



A liquid is injected into a cylindrical bounding frame, with radius  $R_0$  and height d. We want to find the function  $h(r, \theta)$  that represents the interface of the liquid with the outside.

With constant surface tension, the shape of the lens is spherical. We want to slightly deform this shape to correct for spherical aberrations.

The liquid will be in the state that minimizes its free energy.

3

・ロト ・ 四ト ・ ヨト ・ ヨト

The liquid will be in the state that minimizes its free energy.

We just have to minimize the interfacial energy, i.e. the product of the surface tension and surface area.

- 4 同 ト 4 ヨ ト 4 ヨ ト

Let the surface tension at  $(r, \theta)$  be  $\gamma_0 \cdot f(r, \theta)$  for some function f.

(a)

Let the surface tension at  $(r, \theta)$  be  $\gamma_0 \cdot f(r, \theta)$  for some function f. Let

$$G(r,\theta) = \left(\gamma_0 \cdot f(r,\theta)\sqrt{1+h_r^2+\frac{1}{r^2}h_\theta^2}+\lambda h\right)r,$$

 $h_r = \partial_r h$ , and  $h_{\theta} = \partial_{\theta} h$ .

(a)

Let the surface tension at  $(r, \theta)$  be  $\gamma_0 \cdot f(r, \theta)$  for some function f. Let

$$G(r,\theta) = \left(\gamma_0 \cdot f(r,\theta)\sqrt{1+h_r^2+\frac{1}{r^2}h_\theta^2}+\lambda h\right)r,$$

 $h_r = \partial_r h$ , and  $h_{\theta} = \partial_{\theta} h$ . The free energy is given by a function of h:

$$\Pi = \int_0^{2\pi} \int_0^{R_0} G(r,\theta) \, dr \, d\theta.$$

< ロ > < 同 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ >

Let the surface tension at  $(r, \theta)$  be  $\gamma_0 \cdot f(r, \theta)$  for some function f. Let

$$G(r,\theta) = \left(\gamma_0 \cdot f(r,\theta)\sqrt{1+h_r^2+\frac{1}{r^2}h_\theta^2}+\lambda h\right)r,$$

 $h_r = \partial_r h$ , and  $h_{\theta} = \partial_{\theta} h$ . The free energy is given by a function of h:

$$\Pi = \int_0^{2\pi} \int_0^{R_0} G(r,\theta) \, dr \, d\theta.$$

In order to minimize this, we can use the Euler-Lagrange Equation:

$$\frac{\partial G}{\partial h} - \frac{d}{dr}\frac{\partial G}{\partial h_r} - \frac{d}{d\theta}\frac{\partial G}{\partial h_{\theta}} = 0.$$

< ロ > < 同 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ >

The system we get is too complicated. How can we simplify the system?

3

< ロト < 同ト < ヨト < ヨト

The system we get is too complicated. How can we simplify the system?



We introduce 
$$\varepsilon = \left(\frac{h_0}{R_0}\right)^2$$
. Here,  $h_0$  is the thickness of the lens.

The system we get is too complicated. How can we simplify the system?



We introduce  $\varepsilon = \left(\frac{h_0}{R_0}\right)^2$ . Here,  $h_0$  is the thickness of the lens. In our situation,  $\varepsilon$  is very small. This means any term with  $\varepsilon$  in it is

negligible. If we ignore such terms, our system is greatly simplified!

The final equation we get is the following.

3 🕨 🤅 3

• • • • • • • • • • •

The final equation we get is the following.

Surface Equation (Das & Frumkin)

We have

$$\mathsf{P}\mathsf{R}^2 - (\mathsf{R}^2\mathsf{F}_\mathsf{R}\mathsf{H}_\mathsf{R} + \mathsf{F}_\Theta\mathsf{H}_\Theta) - \mathsf{F}\cdot(\mathsf{H}_\mathsf{R}\mathsf{R}^2 + \mathsf{R}\mathsf{H}_\mathsf{R} + \mathsf{H}_\Theta\Theta) = 0,$$

where P is a constant of our choice.

A 1

The final equation we get is the following.

Surface Equation (Das & Frumkin)

We have

$$\mathsf{P}\mathsf{R}^2 - (\mathsf{R}^2\mathsf{F}_\mathsf{R}\mathsf{H}_\mathsf{R} + \mathsf{F}_\Theta\mathsf{H}_\Theta) - \mathsf{F}\cdot(\mathsf{H}_\mathsf{R}\mathsf{R}^2 + \mathsf{R}\mathsf{H}_\mathsf{R} + \mathsf{H}_{\Theta\Theta}) = 0,$$

where P is a constant of our choice.

If we let  $x = R\sqrt{|P|}$ , we get

$$\pm x^2 - (x^2 F_x H_x + F_\Theta H_\Theta) - F \cdot (x^2 H_{xx} + x H_x + H_{\Theta\Theta}) = 0,$$

where the sign of the first term is determined by the sign of P.

< □ > < 同 > < 回 > < 回 > < 回 >

The final equation we get is the following.

Surface Equation (Das & Frumkin)

We have

$$PR^2 - (R^2F_RH_R + F_{\Theta}H_{\Theta}) - F \cdot (H_{RR}R^2 + RH_R + H_{\Theta\Theta}) = 0,$$

where P is a constant of our choice.

If we let  $x = R\sqrt{|P|}$ , we get

$$\pm x^2 - (x^2 F_x H_x + F_\Theta H_\Theta) - F \cdot (x^2 H_{xx} + x H_x + H_{\Theta\Theta}) = 0,$$

where the sign of the first term is determined by the sign of P.

We choose  $F(x) = 1 - \beta x^2$ .

イロト 不得下 イヨト イヨト 二日

The solution to the system is

$$H(x) = C_2 + C_1 \log x \mp \frac{(1 + 2\beta C_1) \log(1 - \beta x^2)}{4\beta}.$$

3

(a)

The solution to the system is

$$H(x) = C_2 + C_1 \log x \mp \frac{(1 + 2\beta C_1) \log(1 - \beta x^2)}{4\beta}.$$

$$C_1 = 0$$
 and  $C_2 = \frac{d}{h_0} \pm \frac{\log(1 - \beta R_0^2 |P|)}{4\beta}$ .

3

(a)

The solution to the system is

$$H(x) = C_2 + C_1 \log x \mp \frac{(1 + 2\beta C_1) \log(1 - \beta x^2)}{4\beta}.$$

$$C_1=0$$
 and  $C_2=rac{d}{h_0}\pmrac{\log(1-eta R_0^2|P|)}{4eta}$ 

For different functions F, we would get different solutions for H. We chose this F because it allows us to solve for H analytically. For more complex functions F, such as functions that are  $\Theta$  dependent, we could construct more complex lenses, but we may not be able to solve for them analytically.

# Graphs

Let the volume of the bounding frame be  $V_0$ . We track what happens when we inject a volume of  $(1 \pm \delta)V_0$  into the bounding frame, for some  $\delta$ .

A B A B A
 A
 B
 A
 A
 B
 A
 A
 B
 A
 A
 B
 A
 A
 B
 A
 A
 B
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A
 A

# Graphs

Let the volume of the bounding frame be  $V_0$ . We track what happens when we inject a volume of  $(1 \pm \delta)V_0$  into the bounding frame, for some  $\delta$ .

When  $\beta = 0.03$  and  $\delta = 0.15$ :

< 日 > < 同 > < 回 > < 回 > < 回 >

## Graphs

Let the volume of the bounding frame be  $V_0$ . We track what happens when we inject a volume of  $(1 \pm \delta)V_0$  into the bounding frame, for some  $\delta$ . When  $\beta = 0.03$  and  $\delta = 0.15$ :



(I) < ((()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) < (()) <

Liquids tend to flow from high temperature to low temperature. This is called the Marangoni Effect.

3

- 4 同 ト 4 ヨ ト 4 ヨ ト

Liquids tend to flow from high temperature to low temperature. This is called the Marangoni Effect.

These flows can affect the shape of the lens in thin films. Since the temperature gradient remains the same, the flows will be constant.

**EN 4 EN** 

We can use thin films as a corrective element for normal, spherical thick lenses.

3

< ロ > < 同 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ >

We can use thin films as a corrective element for normal, spherical thick lenses.



If we use a liquid with less viscosity, Marangoni flows will change the shape of the interface.

We can use thin films as a corrective element for normal, spherical thick lenses.



If we use a liquid with less viscosity, Marangoni flows will change the shape of the interface.

This is still a work in progress.

I am extremely grateful to:

• my mentor, Dr. Valeri Frumkin

47 ▶

3

I am extremely grateful to:

- my mentor, Dr. Valeri Frumkin
- the PRIMES program

э

I am extremely grateful to:

- my mentor, Dr. Valeri Frumkin
- the PRIMES program
- my parents and my brother

#### References

- Feenix Y. Pan, James H. Burge, Rene Zehnder, and Yanqui Wang. Fabrica-tion and alignment issues for segmented mirror telescopes. *Applied Optics*, 43(13):2632–2642, May 2004. Publisher: Optical Society of America.
- Valeri Frumkin and Moran Bercovici. Fluidic shaping of optical components. *Flow*, 1, 2021. Publisher: Cambridge University Press.
- S H Davis. Thermocapillary Instabilities. *Annual Review of Fluid Mechanics*, 19(1):403–435, January 1987. Publisher: Annual Reviews.
- Y. Kamotani, S. Ostrach, and A. Pline. A Thermocapillary Convection Experiment in Microgravity. *Journal of Heat Transfer*, 117(3):611–618, August 1995.
- Y. Kamotani, S. Ostrach, and J. Masud. Microgravity experiments andanalysis of oscillatory thermocapillary flows in cylindrical containers. *Journal of Fluid Mechanics*, 410:211–233, May 2000. Publisher: Cambridge University Press.

・ロト ・ 同ト ・ ヨト ・ ヨト